日本经典 技能系列丛书

硬质合金刀具常识及使用方法



日本经典 技能系列丛书



































共17本

ISBN 978-7-111-26914-4

编辑热线: (010)88379083



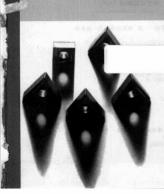
日本经典技能系列丛书

硬质合金刀具常 识及使用方法

(日)梅沢三造 菅野成行 编著 王洪波 戎圭明 译



机械工业出版社



本书是一本关于硬质合金刀具知识的人门指导书,对硬质合金类刀具如车刀、铣刀、钻头、铰刀等的形状、用途。选择标准及使用条件等进行了说明。宝寮符包括:构成股质合工具具络个安寨、硬质合金刀具的基础知识,刀具的损伤及其对策,以及加工中发生的故废及解决方法。

本书可供操作工人人门培训使用,还可作为设计人员和相关专业师生 的参考用书。

"GINO BOOKS 9: CHOKOKOGU NO KANDOKORO" written and compiled by SANZO UMEZAWA and SHIGEYUKI KANNO Copyright (© Taiga Shuppan, 1972 All rights reserved.

First published in Japan in 1972 by Taiga Shuppan, Tokyo This Simplified Chinese edition is published by arrangement with Taiga Shuppan, Tokyo in care of Tuttle-Mori Agency, Inc., Tokyo

本书中文简体字版由机械工业出版社出版, 未经出版者书面允许, 本 书的任何部分不得以任何方式复制或标案 斯姆斯方 翻印必容

本书版权登记号: 图字: 01-2007-2345 号

图书在版编目 (CIP) 数据

硬质合金刀具常识及使用方法/(日) 梅沢三遊, 菅野成行编著; 王洪 波, 戎圭明泽. 一北京: 机械工业出版社, 2009.5 (日本经典技能系列丛书) ISRN 078.7 111.269(14.4

I. 硬···· II. ①梅····②菅····③王···④戎··· III. 硬质合金车刀—基本知识 IV. TG711

中国版本图书馆 CIP 数据核字 (2009) 第 061300 号

凡购本书,如有缺页、倒页、股页,由本社发行都调换 销售服务热线电话: (010) 68326294 购书热线电话: (010) 88379639 88379641 88379643 编粗热线电话: (010) 88379083 封面无防伤标均为咨额



为了吸收发达国家职业技能培训在教学内容和方式上 的成功经验,我们引进了日本大河出版社的这套"技能系 列丛书",共17本。

该丛书主要针对实际生产的需要和疑难问题,通过大量操作实例、正反对比形象地介绍了每个领域最重要的知识和技能。该丛书为日本机电类的长期畅销图书,也是工人入门培训的经典用书,适合初级工人自学和培训,从20世纪70年代出版以来,已经多次再版。在翻译成中文时,我们力求保持原版图书的精华和风格,图书版式基本与原版图书一致,特涉及日本技术标准的部分按照中国的标准及习惯进行了适当效造,并按照中国现行标准、术语进行了注解,以方便中国读者阅读、使用。

目录



构成硬质合金刀具的各个要素	契
硬质合金刀片的损伤规律 6	夹持器的规格 50
切削刃的损伤及其分类 8	夹持器的形状 52
刀片材料种类的名称9	硬质合金车刀的切削速度54
JIS (日本工业标准) 规定的硬质合金	刀尖圆弧半径和加工面的关系 56
刀片 10	对切削刃进行珩磨 58
合适的材料 14	空心立铣刀 60
硬质合金刀片材料14	镶齿式面铣刀 62
刀杆材料 16	装有可转位刀片的面铣刀 64
钎焊材料18	面铣刀的装配刚性 66
硬质合金刀片的研磨 20	面铣刀的齿数 68
光行器、最后类配体基础分布	容屑槽 69
硬质合金刀具的制造过程	立铣刀的种类和选择方法 70
硬质合金刀片的制造过程①22	三面刃铣刀的种类 72
硬质合金刀片的制造过程②24	三面刃铣刀的选择方法 74
硬质合金车刀的制造过程①26	金属锯 76
硬质合金车刀的制造过程②	铣刀的大小和进刀角 78
硬质合金铣刀的制造过程①30	向上切削还是向下切削 80
硬质合金铣刀的制造过程②32	切削刃的珩磨 81
硬质合金铣刀的制造过程③34	麻花钻
关于硬质合金 36	钻头各部分的名称 83
7C1 (COLUMN)	钻头切削刃的作用 84
硬质合金刀具的种类	枪管钻和 BTA 工具 86
刀片的种类 38	钻头的使用方法 88
洗择刀片的方法 40	铰刀的种类 90
	饺刀的选择方法 91
机械夹固式刀具用的刀片(可转位	铰刀切削刃的名称 92
刀片)	铰刀的使用方法 93
可转位刀片的规格 44	



铣刀的使用方法 118 刀具的损伤及其对策

擦伤磨损	
月牙洼	
崩刃	12
热龟裂	
缺口	
异常碎屑	12
积屑瘤的剥离	12
塑性变形	12
成片剥离	12
各种损伤的相互关系	12
与损伤有关联的特性及其组成	13

加工中发生的故障及解决方法

例 1 仿形车床上所用车刀的断屑槽 …

132

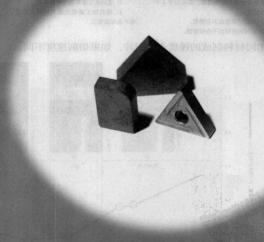
例2	后角大小和刀具寿命关系的探讨	136
例3	刀尖圆弧半径和加工面精度的	
	提高	138
例4	切削刃的缺损和切削刃的珩磨	140
例5	切削液的效果	142
例6	薄板切削时发生变形的对策	144
例7	加工硬化材料时铣刀齿数的选定	145
例8	对立铣刀进行珩磨的效果	146
例9	用面铣刀得到 6S 以下的表面粗	
	糙度	148
例 10	侧面铣削加工场合切削刃的螺线 …	149
例11	用铰刀加工孔时产生弯曲的对策 …	150
例 12	用铰刀加工时的加工余量和表面	
	粗糙度	151
例 13	铰刀切削刃的精度和加工面的表	
	面粗糙度	152
例 14	铰刀的给油方法和加工面的表面	
	粗糙度	154
例 15	硬质合金麻花钻的修磨	156
例 16	用硬质合金麻花钻进行深孔加工 …	158
例 17	针对难切削材料的特殊钻头 ·····	159
例 18	枪管钻的使用实例	160
数据	器篇	
车床	加工的切削条件	. 94
et ctr	AN 20 100 THE AN 2010 OF THE 100 WAY	04

面铣刀加工的切削条件 97

如今,不使用硬质合金刀具已无法 适应日益提高的机械加工技术要求。在 切削工具中占有极大比例的硬质合金刀 具,正被广泛应用于各行业。

尽管如此,也并非在所有应用硬质合金刀具的场合,人们的使用方法都无需改进。本书从硬质合金刀具的基本常识开始阐述,告诉读者在不同的情况下如何正确使用各种硬质合金刀具,并使读者确认自己的操作方法是否符合规范。正如本书的标题所述,这是一本关于硬质合金刀具常识及使用方法的书。





构成硬质合金刀具的各个要素

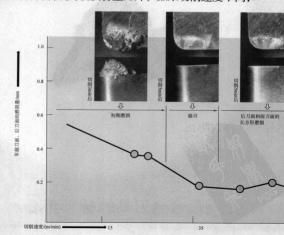
硬质合金刀片的损伤规律

硬质合金刀片作为刀具,具有以下4个 重要的性质。

- 1) 高温时硬度也不会降低。
- 2) 长时间使用也不会被磨损。

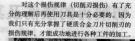
- 3) 受到高压也不会变形或碎裂。
- 4) 将其加工成很尖锐的切削刃形状, 也不会弯曲变形。

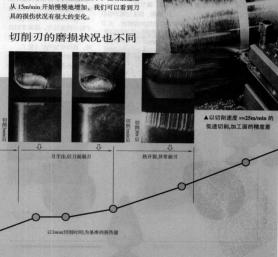
用相同材料制成的硬质合金刀片, 如果切削速度不同,



然而, 如果使用方法或用涂有误, 即使且 有这些超群性能的硬质合金刀片也会变得面目 全非而让你觉得不可思议。特别要提到的是, 它对切削速度很敏感。

比如说, 如本页上的图所示, 让切削速度





切削刃的损伤及其分类

硬质合金刀片的损伤可以 大致分成以下三种状况:

1) 月牙洼 执羽, 主要 原因是切削时温度太高。

碳化钼的含量

2) 崩刃 卷刃或缺口,

由刀体的韧度不够或悬机床的 回转不平稳 (各零件之间存在 配合间隙) 而引起。

3) 磨损,即由切削刃细小 的磁粒引起的到擦捆鞋 由刀 具和被加丁材料的接触而引起。

为了防止和减少这此损伤 重要的是要注意做到以下几占.

对于月牙沣和热裂, 要伸 用高温性能好的含有大量碳化 针或磁化钼的材料, 对于崩 刃、卷刃或缺口、要强化材料 中粒子的保持力, 那就要用钴 含量多的材料,对于切削刃揚 耗,就得增加钨的含量了。

本面的图所示为上述几种 切削刃损伤的典型例子。由于 高压以及执熔融而发生的粘结 往往引起切削刃的缺损,故一 定要选择活当的切削速度。



钛的含量

碳化钽 碳化钛的含量

刀片材料种类的名称

以东芝 Tungalov 株式会社 的产品为例,不容易产生月牙 洼及热裂的工具钢为 TX 系 列。特别是对于热裂, 推荐使

化钽、碳化钛的含量

另外, 如果既要防止月牙 洼及热裂, 又要避免崩刃、卷 刃或缺口, 可采用TII 系列。

如果只有切削刃揚耗问题. 用TU系列。 可以用C系列以及TH系列。 TX系列材料 TU系列材料 TH系列材料

钴的含量

JIS (日本工业标准)

JIS B 4053—1998 規定了硬质合金刀片的选择标准。为了方便查找,在 JIS 中将硬质合金刀片按用途进行分类,其中部分例子如下表所示:

P用途的材料

型号	加工材料	切削方式	工作条件	切削状况	Tungaloy 的对应材料
P01	钢、铸钢	精密车削,精密锭削	用于高速、切削面积 小、被加工面的尺寸精 度及表面粗糙度要求 高的场合。但要求在无 振动的条件下工作		TXUS
P10	钢、铸钢		用于高速或中速、小 到中等切削面积且工 作条件比较好的场合。 技用牙捷。也可用于进 行不频繁的精密模制 加工		7310

规定的硬质合金刀片

型号	加工材料	切削方式	工作条件	切削状况	Tungaloy 的对应材料
P20	钢、铸钢、不锈钢、可锻 铸铁(切屑可 呈长条形的)	,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	用于中遠、中等切開 顧假时,是P系列中最 常用的,也可用于框加 工。可用于工作条件比 较好的铁剂。用于刨削 时 放射, 加 前 的。也适用于不锈钢的 精加工	The same of the sa	Th20
P30	钢、铸钢、 不锈钢、可 锻铸铁(切 屑可呈长条 形的)	m, emm.	用于中低速、中等到大 的切削面积时,一般适用 于租加工。用在表面条件 比较差,硬度和育吃刀量 有变化等不良的工作条件 作下、以及用在工作条件 比较好的刨削时	Z.A.	TX30
P40	钢、铸钢	车 削,铣 削,刨削,成 形切削	用于低速、大切削脂 积时,是P系列中较含 用的。也可用平衡加工。 可以用在较差的工作条 件下,以及采用较大的 前角时		TX40

M用途的材料

型号	700000000000	切削方		切削状况	Tungaloy 的对应材料
M10	領、铸領、铸	车削	用于高速或中速、小 到中等切削面积时,要 求钢和铸铁并用,且工 作条件比较好。适用于 中等速度的精密控削加 工,也适用于螺纹加工	1	JAPAN MIO CTUIO
	高锰钢、合金铸铁、不铸钢、加制铸铁 (mechanite case iron)、球墨铸铁、奥氏体钢	车削	用于高速或中速、小到 中等切削面积时,要求工 作条件比较好		TU10
M20	钢、铸钢、铸铁	车削,铣削	用于中速、中等切削面 积时,要求钢和铸铁并 用,且工作条件比较差		DAV 120 C V20
	高锰钢、合金铸铁、不锈钢、加制铸铁 (meehanite case iron)、球墨铸铁、奥氏体钢	车削,铣削	用于中速、中等切削面 积时,对工作条件要求 高。当工作条件比较好的 时候可采用大的前角。也 可用于大切削用量的切削	A CANADA	TU20
M30	钢、铸钢、铸 铁、奥氏体钢、 特种铸铁、耐 热合金	车削,铣削,刨削	用于中速、中等到大的 切削面积时。可用于加工 有黑皮、砂眼、焊缝等的 毛坯		\$ (\$\frac{1}{2}\)
M40	易切削钢、 拉伸强度低的 钢、轻合金、非 铁金属	车削,成 形切削,刨	用于低速、中等到大 的切削面积时,可用于 加工有黑皮、断续部分、 砂服、焊缝等的毛坯。 用于采用大的前角以及 复杂的切削刃形状时		TU40

型号	加工材料	切削方式	工作条件	切削状况	Tungaloy 的对应材料
	铸铁	密铣削加工	用于高速、切削面积 较小时,要求工作时无 振动		
KEE LAA	冷淬铸铁、 硬度高的铸 铁、淬火钢	车削	用于超低速、切削面 积较小时。要求工作时 无振动	No. of the last of	67105
K01	高硅铝、石墨、硬纸、陶瓷、石棉	相談 所述 所述	无振动的工作条件 下		TH03
K10	高于220HBW 的灰 铸 铁 , 切 屑为非连续状态 的可锻铸铁	削,镗削,拉	用于中速、小到中 等切削面积时,要求工 作时没有振动	J. W.	1 APAN
	淬火钢	车制 (加加)	用于低速、切削面 积较小时,要求工作 时没有振动。	and the same	TH10
	硬质铜合金、 玻璃、硬质橡 胶、陶瓷、合成 树脂				
VOC	低于 220HBW 的铸铁	削,刨削,	用于中達、中等到 大的切削面积时,要求 具有较强的韧性		J. FAU V. S.
K20	铜以及铝合 金等非铁金 属,木材	別在 特否可如此 地压定则体 越压定则体 越来越大。	用于对刀具的韧性要求较高时		G2

合适的材料

日本有三大生产硬质合 金刀具的公司,即东芝 Tungaloy(简称 Tungaloy)、 住友电气工业(简称 Igetaloy) 和三菱金属矿业(简称 Diatitanit)。对应于 JIS 进行分类,这三个公司所推荐的材料如下表所示:

住友电气工	业(简称 Igetaloy)	料如下表所	示:	
型号	Tungaloy	Igetaloy	Diatitanit	
P10	TX10D TX10S	STIOP	STilOT	
P20	TX20	ST20E	STi20	
P30	TX25 UX30	A30 ST30E	UTi20T	
P40	TX40 ST40E	ST40E	STi40T	
M10	TU10	U10E	UTi10T	
M20	TU20	U2	UTi20T	
M30 UX25 UX30		A30	UTi30T	
M40	TU40	A40	100 A 100 A 1	
K01		H2 H1	HTi05T	
K03	TH03		UTi10T	
K10	O THIO HIOE GIF,G2F GIOE		HTi10	
K20	G2	G2	UTi20T	
K30	G3	District of		

硬质合金刀片材料

主要成分同样为碳化钨的 刀片材料中, 粒子非常微小的 种类通常被称为微合金。它通 常被称为微合金,是能用于小 型自动机床的车刀或是在小型 径立铣床上进行 40~50m/min 低速切削的硬质合全材料

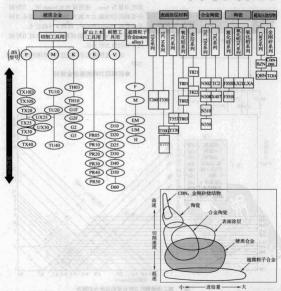
最近风靡市场的是表面涂层 硬质合金材料。在硬质合金刀片 的表面涂覆约 1-2µm 厚的碳化 生、硬低性或氧化铝层,其韧下的 硬度侧与合金材料组订,高温下的 硬度侧与合金脑路或脚态相近

性能分子硬原含至几片和陶瓷 之间的材料是合金陶瓷 (cermet), 它 是陶 瓷 (cermet), 和 金 属 (metal) 的合成语。其主成分为 碳化钛,然后混入少量的氮化钛 取是碳化铁。以镍或相作为结合 剂烧结而成。合金陶瓷的高温耐 磨性能好,与铁的亲和能力低, 站却语句用于高速槽口,

虽然陶瓷(主要成分为氧化铝)使用得不多,但在加工铸钢、 铸铁时可以使用比一般硬质合金 刀片高出50%以上的切削速度。

现在,将立方氮化硼或人造 钻石的细粉粒经高温、高压紧密 地压成固体而制成刀片,其用量 越来越大。前者称为CBN工具, 后者称为烧结金刚砂工具。

刀杆材料



刀杆材料

▲6号=第30mm×高35mm 尺寸和切削力的关系。 刀杆。 刀杆名称号码(宽×高) 10×10 K值 切削阳 低碳银 190 中磁锅 210 200 800 466 240 P/kgf 低合金钢 190 高合金钢 240

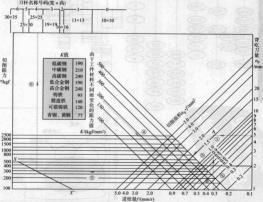
● 车刀刀杆受到的切削阻力

切削低碳钢时假定其切削速度为 80m/min. 背吃刀量为 5mm, 进给量为 0.3mm/r 时, 刀杆部 分受到的切削阻力大致为 290kg/mm², 那么刀杆 至少要选 25mm×25mm², 即第 4 号的尺寸。

图 1 所示为刀杆的材料选用 SK7 时刀杆的

一定要选择能充分承受这些力的相应大小的

●钎焊后刀杆的强度会减弱



加工低碳钢时刀杆会受到如此大的阻力



由于钎焊的加热,组织 变大,并且杂乱无序

织 这个部分没有被加热, 保持正常的组织 图 1 由于钎焊加热引起的组织密化

因为硬质合金刀片所用的刀杆一定要经过钎焊这道工序。在这道工序中会被加热。 所以一定要预先选好与加热状态相适应的朝 材组织再进行钎焊。而且一定要选择能够承 受加热而不至于变得强度不够的刀杆材料。 图 1 所示为材料 5450 经受 Imin 的加热后 位 900°2 比组织的变化情况。我们可以请楚

地看到经加热后其组织变得杂乱无序。 所以,一定要记住尽可能在进行钎焊之 前将钢材组织进行调整,使其适应钎焊的温 度而不会劣化。

要使钢材变得坚固,可将其加热,然后 用锤子充分地锤击使其组织变得细密,这是 大家都知道的一般常识。然 而反过来将组织已经变得细 密的钢材再次加热,其组织 又将发生变化,钢材反而会 被软化。

●合适的刀杆材料组织 刀杆材料中碳元素、碳 化物或是镍、钼等元素的含量不同,这些成分的组合方 式也不同,因此材料的性能

五、也不问, 囚此材料的往能 有很大区别。 所以我们一定要考虑到钎焊工序, 即在 经过此工序成为刀具后, 刀杆材料要具有标 准的组织状态. 从而能够充分地发挥其性能,

●常用的刀杆材料

最常用的刀杆材料是碳素钢和碳素工具 钢。在对刀身的刚性要求较高时使用合金钢 和高速钢。对于各种不同的材料,如果进行 式具性能的预处理,可使其本来具有的性 能不至于受到损坏。

要以这个为原则来冼择活当的刀杆材料。

图 2 所示是将常用的刀杆材料分门别类 列出来供大家参考。



图 2 常用的刀杆材料

钎焊材料

●钎焊后. 有无剥离现象

钎焊和焊接不同,它是将同类或异类的 金属不经过融化而直接结合的一种加工方 式,加工时使用的是被称为钎材的非铁金属 材料。

用作钎材的材料必须具有比被结合的金

使用融合性好的钎材

属 (刀片、刀杆) 低的熔融点, 并且经受切 削执由不会被软化。

另外,不管用多么好的钎材,一定要保 证其和被结合材料连接得非常牢固,换句话 说。如果不使用与被结合材料具有亲和性的 钎材, 钎焊后的刀具在切削加工时, 用不了 多久刀片就会从刀杆上分离下来。

表示钎材亲和性的指标为钎材的"融合 性"。作为融合性的例子,我们将水和油分



▲塑料板上的水滴:融合性差



▲融合性好的钎材(钎材的扩散性好)





▲融合件差的钎材 (钎材呈小圆粒状)

别涂在塑料板上进行试验。可以看到水呈大 而圆的珠子状, 说明它的融合性差: 而油则 在朔料板上平平地铺展开, 汶说明油的融合 性好。

●用作钎材的材料

最近由于大量使用了某种刚性强的刀 杆材料 故常常发生钎焊剥离的问题。不 考虑这个特殊情况,一般常用的是铜钎和 银钎.

铜钎的熔占很高,它用干车刀较大或冲 切签农易因切削执而发生钎捏剥离的场合。 一般情况下还是银钎用得多。

●钎煜部分有无发黑现象





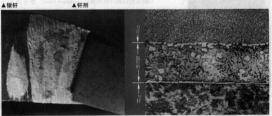
▲轩剂



▲由于温度过高而被氧化的钎焊面

将刀杆材料加执后 被加执部分会出现 里色的金状纹,原因是发生了氧化。在这样 的状况下, 如果将其作为结合面, 不能期望 轩煜全很牢固。

为防止发生氧化而使钎焊能顺利进行, 要使用钎剂。但即使用了钎剂、也不能保证 不管温度多高都没关系。如果温度太高同样 也一分发里。



▲正常完成的钎焊面

▲左图所示钎焊部分的剖面图 (银钎厚度为 0.1mm)

硬质合金刀片的研磨



研磨示意图



▲用 GC 磨料进行硬质合金刀片的研

硬质合金刀片的硬度为 93HRA, 仅次干钻石, 因而 不是任何磨料都可以用来讲 行研磨的。特别是它与钢材 的情况不同,与其说是磨料 的磨粒将刀片的粒子厚厚削 去, 不如说是磨料将刀片的 粒子一点占额下来。

一般在粗研磨时使用被 称作绿色碳化硅的磨料, 精 研磨时使用金刚砂磨料, 这 是由刀片的性质所冲完的 必须这样做。

通常使用碳化硅系列的 绿色碳化硅磨料来研磨刀片。 如果刀杆材料也被研修 戓 是研磨时压力过大, 磨料会 发生气孔堵塞现象, 从而使 硬质合金刀片变得讨废赤执 化。由于这个原因。刀片内 常会发生裂缝。必须注意议 个问题

洗择磨料时 尽量排洪 比较软并且有很多气孔的材 料, 必须记住这两点。

根据结合剂的不同 可 将金刚砂磨料分为热固件结 合剂型(resinoid bond. 刑号 为B)、金属剂型(metal bond. 型号为 M)和陶瓷结合剂刑 (vitrified bond, 型号为 V)= 类。一般在研磨时应该使用 执固性结合剂刑.



▲GC 磨料 (緑色)



▲全剛砂磨料 (量外层)。B 是指热固性结合剂型



硬质合金刀具的制造过程



硬质合金刀片的制造过程①

硬质合金刀片不像铸造 物或朝那样由矿石熔化后注 人模子成形,或由锻造成 形,而是将达到3000°C以上 才会熔化的碳化粉末(碳化钨 粉、碳化钛粉、碳化钽粉等) 加热到一千多摄氏度使其烧

为使这种碳化物的结合 更加牢固,使用钻粉作为 结合剂。在高温、高压作用 下,碳化物和钴粉相互间 的亲和作用会增强。从而



如表所示,因目的、用 途不同,相应原材料各成分 的含量也不同。



▲用球磨机(ball mill)将 W 粉末和 C 粉末混合



▲将W粉末和C粉末的混合粉末进行碳化制成WC粉末





▲已被碳化的 WC 粉末



▲颗粒大小为几微米的微细材料

从混合到成形

▼ 硬质合金刀片各成分的质量分数

牌号	硬度 HRA	抗弯强度 /(kgf/mm ²)	ω(W) (偽)	ω(Co) (钴)	ω(Ti) (钛)	ω(Ta) (钽)	ω(C) (碳)
P 10	>91	>90	50%~80%	4%-9%	8%~20%	0%~20%	7%~10%
P 20	>90	>110	60%-83%	5%~10%	5%-15%	0%~15%	6%~9%
M 10	>91	>100	70%-86%	4%-9%	3%~11%	0%~11%	6%~8%
M 20	>90	>110	70%~86%	5%-11%	2%~10%	0%~10%	5%-8%
K 10	>90.5	>120	84%-90%	4%~7%	0%~1%	0%~2%	5%~6%
K 20	>89	>140	83%-89%	5%~8%	0%~1%	0%~2%	5%~6%



硬质合金刀片的制造过程②

成形后进行烧结。下面 为烧结工序的全过程。

- 1) 将粉碎得非常细密的 碳化钨粉末和钴粉末按需要 的形状加压,这时金属粒子 互相连接在一起,但是结合 得不是很紧密,只要稍受点 力键全粉碎。
- 2) 已经成形的粉末块粒 子随着温度的升高,连接程度 渐渐加强,如图①、图②、图 ③所示,在700~800℃时粒子的 结合还很脆弱,粒子之间的空隙 这条作空 孔。即图中所示的黑色部分。

3) 加热温度上升到 900~ 1000℃时, 如图④、图⑤所



- 4) 温度慢慢接近 1100~1300℃ (即通常的烧结 温度)时,空隙进一步减少, 如图⑥、图⑦所示,粒子之间 的结合变得更为强固。
- 5) 烧结工序完成时, 刀 片中的碳化钨粒子呈小的多 角形, 在其周围可见到白色 的物质, 那就是钻。

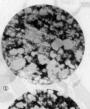
烧结完成的刀片组织是以 钻为基底,上而布满了碳化钨 粒子。粒子的大小、形状以及 钴层的厚薄不同,则硬质合金 刀片的性质也太不相同。



▲将刀片锭置于碳板, 放入烧结炉中

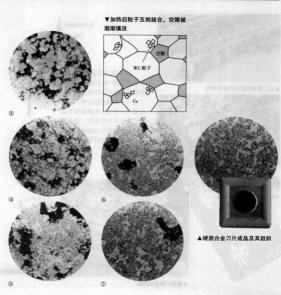
▼表示微细粒子被加压成形, 呈互相结合状态的模式图







烧结工序完成的过程



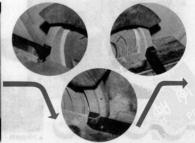
硬质合金车刀的制造过程 ②



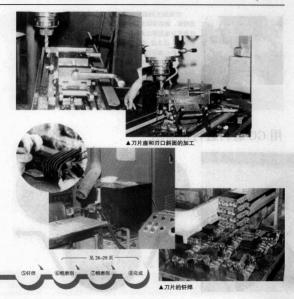
切削加工的最后一道工序 是研磨。能否使硬质合金刀片的 性能充分地发挥出来取决于研磨 的水平,这么说一点也不过分。 一定要小心地进行加工,绝对不 能产生型维和切削刃的缺口。下 面的图片是依照对硬质合金刀 排行研格的顺序来掉列伯。

用GC磨料进行粗磨削





从原材料到钎焊



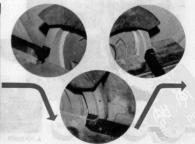
硬质合金车刀的制造过程②



切削加工的最后一道工序 是研磨。能否使硬质合金刀片的 性能充分地发挥出来取决于研磨 的水平。这么说一点也不过分。 一定要小心地进行加工,绝对不 能产生型缝和切削刃的缺口。下 面的图片是依照对硬质合金车刀 进行研磨的顺序来挂列的。

用GC磨料进行粗磨削





从研磨到完成



硬质合金铣刀的制造过程①

靠其自身的回转来加丁丁 件的工具称为转削工具。我们 所熟悉的装有硬质合金刀片的 转削工具有侧面铣刀、空心立 铣刀、双刃立铣刀和面铣刀等, 这些工具的共同点是在圆柱形 刀柄外周装有切削刀。

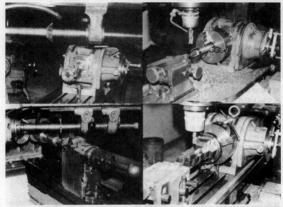
由于这些工具一直在不连 续受力的恶劣条件下工作,所 以一定要具有足够的刚性,并 且考虑到要使切削过程中的切 屠顺利排出,刀片槽的洗择也 很重要, 在进行沟槽加工以及 加工宽度比较大的工件时,需



▲材料的切断



从原材料到刀柄



▲用铣削方式加工出刀片座和刀片槽





▲清除毛刺并洗净后的刀杆

硬质合金铣刀的制造过程 ②

先给刀杆涂上足够的钎剂, 上面放置好钎材后再涂钎剂, 然后放上硬质合金刀片, 最后 要把加热的部分全部涂上钎剂。 无论采用什么样的加热方法, 上述钎焊前的准备工作都是一 椎的

对于小直径的立铣刀、切削刃比较长的铰刀,或者是将 两个以上刀片镶合的立铣刀, 先用金属丝将刀片固定在台座 上,以防止在钎焊过程中刀片 等物脱落。钎焊前的准备工作 与1-3*料间

然而加热方法差别很大。 一般都是使高频电流通过各种 形状的线圈(用铜管绕制而成) 来进行加热,但是如果线圈的 形状、大小不同,加热效果会 有很明显的变化,要十分注意 这点。



▲涂上钎剂,上面安置好钎材后放上硬质合金刀片



▲要将两个以上刀片镶合的立铣刀用金属丝捆住



硬质合金铣刀的制造过程③

轩焊完成后并且经过洗 净处理的刀具先用 GC 磨料 进行粗磨,然后用金刚切削刀 为例,对侧面的凹凹的刀进行一 次装夹,用内磨床对内径、 分基准,侧面切削刀式行一 次装夹,用间射线式平的高度。 就是侧面切削刀或可断的 被下来再以凸面两度。 接下来再以凸面,构面、沟槽 的面。

还有,对切削刃内面是 在钎焊前进行研磨,还是在 钎焊后用磨料进行研磨,要 根据加工质量的要求来决定。 一般来说是在钎焊后进行。



▲正在讲行外周后面磨削的立铣刀

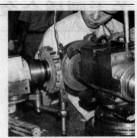
切削刃的研磨



▲用回转式平面研磨机决定三面刃铣刀的高度



▲三面刃铣刀的外周研磨



▲三面刃铣刀的侧面研磨



▲三面刃铣刀的倒角研磨

关于硬质合金

● 化学调味料和硬质合金

在电视的料理节目中,常有"化学调味 料几小调羹"的说法。这里指的是我们常称 之为味精的东西,因为是商品名,所以称之 为味等调味料。它正式的名称是谷氨酸苏 打。

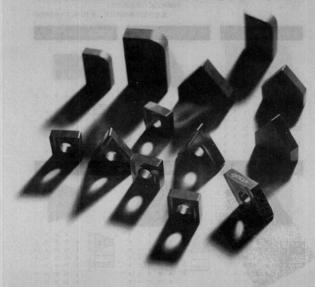
但是,一般来说制作化学调味料的公司 有很多,故而牌号也很多,你会很自然地称 它为味精而不会被误解。

但是硬质合金是 JIS 中规定的说法,要是

追根寻灏找历史上最有名的硬质合金商品名, 那应该是 Tungaloy,它是东芝的硬质合金的 商品名。

现在,住友电气工业的 Igetaloy 和三菱金属矿业的 Diatitanit 也很有名,然而还是常常 听到 Tungaloy 的说法。就像味精是谷氨酸苏 订的代名词那样,在机械工业中,Tungaloy 是硬质合金的代名词。

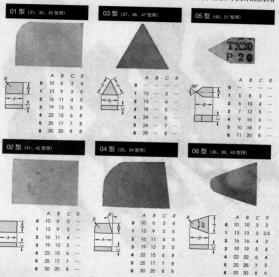
硬质合金刀具的种类



刀片的种类

硬质合金刀片大致可以分成两类: 一是可以针焊在刀杆上的刀片; 二是用螺钉等固定在刀杆上即机械夹固式刀具用的刀片。

这里介绍钎焊用的刀片。在JIS中,刀片的形状有



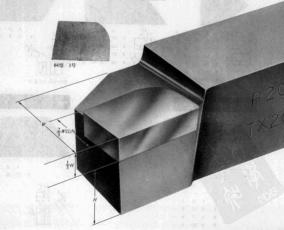
11 种(从 01 型到 09 型,09 型为仿形车床用)。 对于各种类型的刀片,根据其大小还分 此外,也可根据刀片用途、各公司的标准和 为0号到6号。 特殊形状的标准等进行分类。

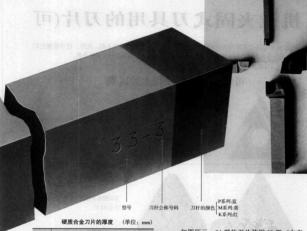


选择刀片的方法

分成11种型号的刀片,按其大小依次规定为0号到6号(见38页)。我们可以根据使用条件来决定使用哪一种刀片。为了选择方便,表示刀杆大小的公称号码和表示刀片大小的公称号码应是对应的。

对于自己制造的车刀或是在制造特殊形 状的车刀时,要注意刀片的厚度和宽度与刀 杆尺寸的平衡,否则在进行钎焊时由于热应 力的影响,硬质合金刀片有可能会发生断裂 或出现裂纹。





背吃 刀量	进给量 /(mm/r)						
	0.1以下	0.1~0.2	0.2-0.5	0.5~1			
<1	3	3	3	6			
1~2	3	:4	5	8			
2~3	3	4	6	10			
3~5	27-19	The second	8	11			
5-8	3.7-33	1000	8	12			

注:表中所列数据是在切削钢类材料时得出的。 切削非铁金属及非金属材料时所使用的数据 为表中数据的 80%。 如图所示, 04型的刀片使用 33型 (右车刀)或 34型 (左车刀)的刀杆。公称号码为 3的刀杆对应 3号刀片,也就是说, 04-3 (刀片)和 33-3 (刀杆)是配对的。

还有,3号标准刀片的长度为19mm,宽为 13mm,厚为5mm,参见38页。

机械夹固式刀具用的刀片(可

机械夹固式刀具所用刀片的规格由 CIS (日本硬质合金刀具协会) 规定。

这些刀片在形状、后角、精度、有无孔

穴等方面都有所不同。此外,还可根据它们 的大小、有无进行珩磨来分类。

可转位刀片在外观上的区别





形状上具有代表性的三角形刀片和 四角形刀片





刀尖圆弧半径有所不同(左为R0.4, 右为R1.2)





精度上具有代表性的 P 级刀片 (左) 和 U 级刀片 (右)

转位刀片)

下面举一些有代表性的例子。

在加工时,从这些刀片中选择与作业条件相符的种类是基本原则。从已有的种类中

找不到合适的,就选用特殊刀片。特殊刀片 也有很多种类。

特殊刀片



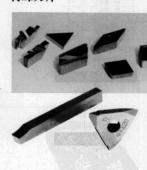
具有代表性的后角为负角的类型(上)和后角为正角的类型(下)





具有代表性的有孔刀片 (上) 和无孔刀片 (下)





可转位刀片的规格

形状	记 号		
正六角形	Н		
正八角形	0		
正五角形	P		
圆形	R		
正方形	S		
正三角形	T		
80° 菱形	С		
55° 菱形	D		
75° 菱形	E		
86° 菱形	M		
50° 菱形	F		
长方形	L		
85° 平行四边形	Α .		
82° 平行四边形	В		
55° 平行四边形	K		

	公差/mm				
	角的高度	厚度	内切圆直径		
A	± 0.005	± 0.025	± 0.025		
F	± 0.005	± 0.025	± 0.013		
C	+0.013	± 0.025	± 0.025		
Н	± 0.013	± 0.025	± 0.013		
E	± 0.025	± 0.025	± 0.025		
G	± 0.025	± 0.13	± 0.025		
J	± 0.05	± 0.13	± 0.05		
K	± 0.013	± 0.025	± 0.05~ ± 0.13		
L	± 0.025	± 0.025	± 0.05~ ± 0.13		
M	± 0.08~ ± 0.18	± 0.13	± 0.05~ ± 0.13		
U	± 0.13~ ± 0.38	± 0.13	± 0.08~ ± 0.25		

3)精度证



	②后角记号						
1	后角 /°	记号					
	3	A					
	5	В					
9.7	7.	C					
3	15	D					
	20	E					
1	25	F					
13	30	G					
	0	N					
-	11	D					

		(断屑槽)、孔记	
有无沟槽	有无孔	内切圆大小/mm	记号
无	无	>6.35	N
		< 6.35	E
有	无	>6.35	F
11	2	<6.35	L
一边有	无	>6.35	R
-1211		<6.35	S
V.3000	有	>6.35	A
无		<6.35	D
1000	1000	>6.35	G
有	有	<6.35	K
Marke	-	>6.35	M
一边有	有	<6.35	P

ISO 的规定

内切圆直径	记	号	金万米斯堡在耐物刀钎
/mm	普通系列	小型系列	
3.969	Street Transfer	5	铁规率加。
4.762	- 0.00	6	2) 游标推出用《原序
5.556		7	A
6.350	2	(8)	
7.938		0	
9.525	3		
12.700	4		
15.875	5	18: -	1 \ \
19.050	6		
22.225	7		
25.400	8	777	
31.750	0	-	▲大小以内切圆的直径来表



角	记号
尖角	V
0.2	0
0.4	1
0.8	2
1.2	3
1.6	4
2.0	5
2.4	6
2.8	7
3.2	8
平倒角	Z

对长方形和平行四边形来说取非对边距离大的

6厚度记号 记 号

2

3

5

6

内切圆直径不 内切圆直径在 到 6.35mm

厚度/mm

1.6

2.4

3.2 4.0

48

54

7.9

95

5	6	⑦ ♦ /	9
(1)	(1)	9577	
33	31	231	
(1)			
	1	1	
	:		

6.35mm 以上

_

3

4

5

⑦刀尖记号

圆形刀片

.....

9	
	-
	4

⑧主切削刃记号					9其他
预先珩磨状况	记号	左右区别	记号		
锐边	F	无	N		为任意 记或数
圆珩磨刃	E	右	R		
倒角珩磨刃	Т	左	L		BAN
组合珩磨刃	S	8 8	: 1		

在硬质合金刀具中, 硬 质合金车刀用得最为广泛, 其种类也相当多。车刀大致 可分为以下3举.

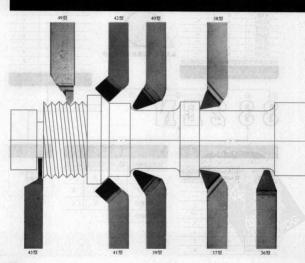
1) 用钎焊的方式将硬质

硬质合金车刀

合金刀片固定在钢制刀杆上 金刀片钎焊在钢制刀杆上) 的钎焊车刀。

2) 将钎焊车刀 (硬质合

固定在别的母材上来使用的 母子车刀。



3) 用螺钉等将硬质合金 刀片固定在钢制刀杆上的机 夹式车刀。

在 JIS 中, 钎焊车刀的型号 是从 31 型到 52 型, 加上仿形切 削用的 91 型到 95 型, 共计 26 种。此外,还有可以使机床的性 能充分发挥出来的种类,比如说 HT 车刀、自动机床用车刀等。

在母子车刀中, 有用于

切削大型工件的车刀、镗刀 和成形车刀,还有用于精密 切削的精密车孔刀等。



▲转塔车床用 HT 车刀



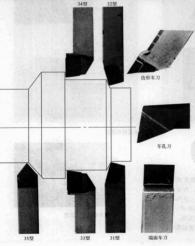
▲自动机床用车刀



▲夹具镗削用车刀 (母子车刀类)



▲镗孔用车刀 (母子车刀类)



夹持器



▲销子固定式 (E.型刀座)



本页的图展示了上述方式的各种实例。 在CIS制定的标准和日本工业标准中规 定了各种车刀的名称和型号。





▲夹紧固定式: AN型刀座



▲销子加压板式:偏心销子和压板的组合

夹持器的规格

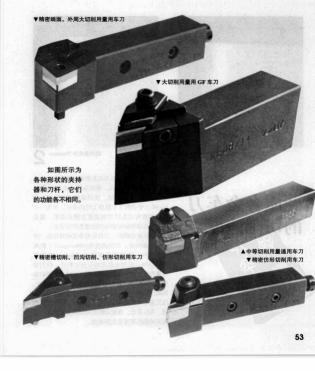
无孔刀片用夹持器		有	托刀片用夹持器	
记号	本区	记号	草 图	切削示例图
N11 R	159	E11R	15°	
N 12 R	45/2	E 12 R	45°	
N 13 R	30°7	E 13 R	30%	
N 14 M	450	R E 14 M L	45%	
N 15 R	\(\int_{15^o}\)	E 15 L	() ()	- Eni
N 21 R	0° /	E 21 R	· 6	

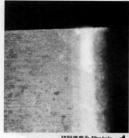
无行	L刀片用夹持器	R	托刀片用夹持器	切削示例图	
记 号	草图	记号	草图	初的水河图	
N 22 R	\$	E 22 R	*		
N 23 R	15°	E 23 R	15		
N 24 R	30°	E 24 R	30%	CARLERA -	
N 25 R	90°	E 25 R	90° O		
		E 26 M	60°		
工用注列	新聞原在新聞 A	E 27 R	100		

夹持器的形状 ▼车孔刀 ▼精密内螺纹切削用车刀 ▲精密外螺纹切削用车刀 在决定车刀的 形状后, 还要决定其 ▼冲切用车刀 大小。选择的标准在 16页中已经讲过, 夹持器也不例外。

▲精密外周槽加工用车刀

▲精密内径槽加丁用车刀





切削速度为 50m/min 🚽

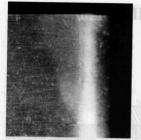


切削速度为 70m/min 🤈

硬质合金车刀 的切削速度

无论是钎桿式车刀还是机械来固式车刀,根 据其形状大小的不同,使用条件也是不相同的; 根据刀片材料的不同,使用条件也不相同。在 94-96 页中讲到了车削加工时的条件。作为一个 判断基准可以先以切削速度为例来说明。就是 说。在高速切削时要特别许多条件的孪型。

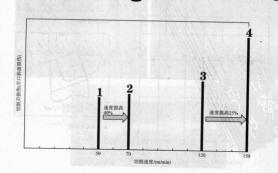
86、任用速切削可多个对点也象评计型变。 在高速切削时,刀具均等命变化得极快。特 頻繁觀到的是,切削速度在 100m/min以上提高 20%-30%,和切削速度在 60-70m/min 时提高 50%-30%。看起来提高的百分比相同,但切削 刃損伤程度的变化却大不相同。在高速切削时如 果想提高效率,最好是增大进给量和增吃了加速。 如图所示为在切削钢材 优形切削 的情况下, 用低速切削和用高速切削时划削刃损伤程度的差 别,可以看出,高速切削时再提高速度的话,切 削刃的损伤程度变化得更快。



切削速度为 120m/min



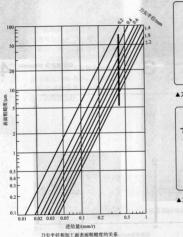
切削速度为 150m/min



刀尖圆弧半径和加工面的关系

要提高加工面的质量,一般可以采用增 大刀尖半径、使用切削液或提高切削速度等 方法。

通常,在不发生振纹的情况下可以使用 增大刀尖圆弧半径的方法。如左下图所示为 根据刀尖圆弧半径和进给量计算出的表面粗 糙度的理论值。实际应用时要比理论值降低 30%左右。如右下图所示为刀尖圆弧半径分 别为 0.4mm 和 1.2mm 时,加工完成后表面 的状态。



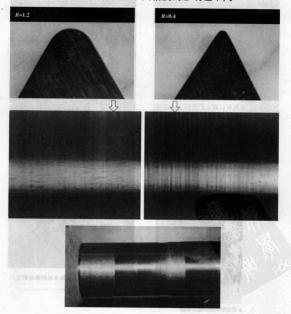






▲刀尖无半径时

刀尖半径的大小不同,对加工面精度的影响也不同

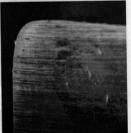


对切削刃进行

切削钢材时要进行珩磨, 这既可以防止产生微小的切削 刃缺口,在进行断续的切削时 还可以对切削刃起保护作用。

一般情况下珩磨的宽度为 进给量的50%~80%。如果是合 金陶瓷或陶瓷类的刀片,选择 偏大的数值为好。



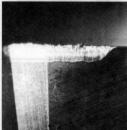


▲珩磨后的切削刃 (上) 和未经珩磨的切削刃 (下)



▲用金刚砂磨料进行珩磨

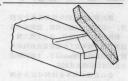




▲图中所示为在相同的加工条件下切削刃损伤情况的对 比。上图所示为布廉后再用于加工,下图所示为未经布 磨就用于加工,可以看到切削刃的布磨效果相当明显。

工件材料: S45C; 切削速度: 100m/min; 进给量 0.15mm/r; 背吃刀量: 3mm。

珩磨量的参考值



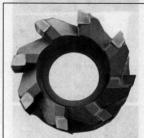
硬质合金	角度	寛度
硬质合金刀片	20°	aliah midirik
合金陶瓷刀片	25°	(0.5~0.8) f
陶瓷类刀片	30°	1.不够捌、台



空心立铣刀

圆柱形或圆板的外周具有多个切削 刃,一边回转一边进行切削,这样的刀具 一般称为切削刀或铣刀。空心立铣刀属于 这类刀具,用来加工平面或是比较浅的台 阶,它的直径在100mm以下,上面的硬质 合金刀片以纤健方式固定。

空心立铣刀的本体材料可以分为两 类:一类是本体从毛坯经切削成形,另一 类是由精密铸造成形。



▲经切削成形,以钎焊来固定硬质合金刀片的空 心立转刀



▲图中所示为排属性能的比较。比起左边的毛坯 切削成形. 右边铸造成形的排属性能更好



▲在精密铸造成形的本体上以钎焊方式固定好硬质合 金刀片的空心立铣刀。其排屑槽较大。



小型铣刀 CSE104 (钢材切削用)



小型铣刀 CSE203 (铸铁切削用)



小型铣刀 CSE303 (伸展性材料切削用)

镶齿式面铣刀

而能力分成以下两类:一类是以钎焊方 一类是以钎焊方 一类型 后把力强相关进使刀刀件,这称为镶嵌式面 铣刀;第二类就是将硬质合金刀片直接组合 进铣刀刀体,然后用螺钉等固定,这称为可 转位机夹式铣刀。键由式面铣刀是很久以前 就被广泛使用的切削刀之一。

面铣刀有轴向斜角(轴向前角)和谷向

斜角(径向前角)两个前角,根据被加工对象的材料和切削条件等来选择这两个前角的方向,即正(+)、负(-)或者零(0)。参见112~113页。

美于镶齿式面铣刀,东芝 Tungaloy 社的 正正组合有 full back 划削刀,负止组合有特金 金切削刀A 型,正负组合有特金划削刀 B 型 (以上都为商品名)。这些切削刀都具有独特 的设计,对应于被加工对象仔细地设计了切 削刀形状,并参退到倾面的推出纤维。

把刀齿组合固定于铣刀刀体的方式有多 种,这里洗主要的来介绍。



▲full back 切削刀,轴向斜角 为+,径向斜角为+

与别的切削刀相比,它 的刀齿数较多,常用来对铸 浩物进行切削。



3

▲特金切削刀 A 型,轴向斜角 为-,径向斜角为+

它多用于恶劣的条件下, 如钢的断续切削等,为了避 免切削刃的缺损将轴方向斜 角设计成负的。

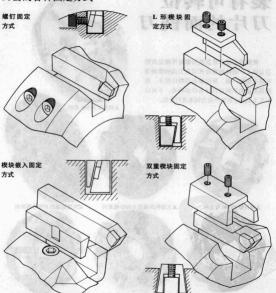




▲特金切削刀 B型,轴向斜角 为+,径向斜角为-

它特别适用于那些材料 强韧、排屑成问题的作业, 也适用于一般的钢材切削。

刀齿的各种固定方式



装有可转位 刀片的面铣刀

将硬质合金刀片直接用螺钉等固定在铣 刀刀体上, 这种处理方式以及工具的管理等 有其方便的一面, 所以最近用得比较多。根 据其用涂的不同可以分为许多种类,下面以 东芝 Tungaloy 社的产品为例来进行介绍。





▲通用型 P1000 号系列





▲大切削深度型 P3000 号系列



▲大讲给量型 P7000 号系列



▲直角台阶切削型 P1500 号系列





▲ 经合金及非金属切削用 P8000 号

可转位刀片(TAC铣床用)的形状和规格

STATE OF THE PARTY		前角	前端角	刀片型号	刀片	刀片尺寸/mm				ENTITIES .	ren e	
		1200000000			精度	A	T	C	R	标准刀片材料	图号	
M	1000	负	25°	SNU43Z	U级	12.70	4.8	2.0	1	TX20, TX25, TX30, TH10	a	
				SPA52ZR/L	A级	12.70	3.2	2.0	-	X407	Phillip	
PD1000 IE		Æ	25°	SPP42ZR/L	P級	12.70	3.2	2.0	-	TX20, TX25, TX30	(2	
		1000	THE SA	SPU42ZR/L	U级	12.70	3.2	2.0	1	TH10	2070	
				WPP42ZR/L	修光刃	-	-	-	-	TX10S, TH10	(3	
	P1503 ~			TPEN32ZER/L	P级	9.3	3. 2	-1.6	-	TX30		
P1500	P1505	IE.	0.	00	TPEN43Z · R/L	P级	9.3	3.2	1.6	1	(-ER/L的刀片)	
	P1506 ~	-	10	TPEN43ZER/L	P级	12.70	4.8	2.0	1-	TH10	4	
1	P1512			TPEN32Z · R/L	P级	12.70	4.8	2.0	-	(-·R/L的刀片)		
P2	000	Æ	25°	SPP53ZR/L	P级	15.88	4.8	2.4	314	X407, TX30, TH10	(5	
	The sales		25	WPP53ZR/L	修光刃	-	-	-	14		6	
	1500	负,正	30°	SNEN63ZER/L	P级	19.85	4.8	3.2	200	X407, TX30	7	
	000	Œ	32°	HPEN532 · M	P级	15.88	4.8	-	0.8	7-1-1-1-1	(8)	
	000	IF.	31°	HEEN532 · M	P级	15.78	4.8		0.8	X407, TX40, TH10	9	
半便	面刃	858	14.4695	SPP422	P级	12.50	3.2	-	0.8	TX30, TH10	00	
	ф30 ~	at his		TNEN322EM	P级	9.53	3.2	-	0.8	-1.	-	
	ф35			TNEN322 · M	P级	9.53	3.2	A- 0	0.8	TX30 (-EM 的刀片)		
面刃	ф38 ~	fb	00	TNEN322EN	P级	9.53	4.8	-	0.8			
	ф40	PRODE Y	1967	TNEN322 · M	P级	9.53	4.8	-	0.8	THIO	00	
	ф42 ~			TNEN432EN M	P级	12.70	4.8	-	0.8	(-·M的刀片)		
	ф45	TO THE		TNEN432 · M	P级	12, 70	4.8	1-0	0.8	1 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 1		
B	250 1 250 1	7 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		89 SI - 1932) -	710	R	后角为山中所示	为右切	がある的場合	图中所示为右切的	17 场1	
	R .	7	·	R - 17		F	R		T	注:图②所示的负面透射 切削钢材用的刀片	刊于	

面铣刀的装配刚件

挑选面铣刀时应该注意的 是加工中的刚性、发热以及切 屑的排出性能。下面就加工中 的刚性进行探讨。

在加工中要使切削面不发生振纹,不单单是刀具本身的 问题。对于使用机器的刚性、 主轴的突出量、被加工材料的 形状和夹具的装夹式等方面, 如果没有仔细考虑就进行加工, 对可能产生问题

决不能不假思索就让主轴突 出很长。这会使切削面发生振 纹,也可能使切削刃产生缺口。

为了使切刀的装卸变得方 使,常常使用一些在市场上容 易买到的刀轴或是夹盘。即使 是自己来生产这些东西, 也应 注意,程、实现及切刀的转配刚性来选 。 只考虑方便而不认真选择,很 可能使切刀的性能得不到充分 发挥。

表中列出了推荐使用的切 刀直径和孔径的关系。

▼切刀直径和装配孔径的关系

(使用通用型切刀时)

内径	3in	4in	5in	6in	7in	8in	9in	10in	备 注
25. 40		N. SE		No.	000	397			用心轴
31.75	Š			1883	8,644	101			用心轴
38. 10		100		200	SIZE	997			用心轴
47. 625		20 20 20 20 20	-	M -1 IA -1 IA -1 IA -1					用芯棒将其和主轴 的中心对齐,用定心 接口和 4 个螺钉直接 固定在主轴上
50. 80	0 0 0	1 th 12		100					用芯棒将其和主轴的 中心对齐,用4个螺钉 直接用空女主轴上

(使用强力型切刀时)

外径内径	6in	8 ~ 14 in	>16in	备注
47. 625				用芯棒将其和主轴的中心 对齐,直接固定在主轴上
50. 80		9 1.0	Control of	也有使用心轴的情况
100.00	0	beneral		用芯棒将其和主轴的中 心对齐,定心接口处用 4 个螺钉直接和主轴配合







如果不注意装配刚性会发生 振纹

◀主轴像这样突出是不可取的



▲加工表面发生振紋

▼切削中发生振纹,切削刃的刃口斜面产生缺口







▲图中所示铣刀的装配方式是直接用螺钉将铣刀固定在主轴上

面铣刀的齿数

一般来说,切削钢材比切削铸造物时切削刃的损伤更为 厉害。这是由于钢材的切屑伸 展性好而且强韧,以致于对切 削刃造成损伤,还有就是加工 中发热的影响也很大。

特别是高锰钢、不锈钢。 热影响的材料,由于加工中受 热而使加工而硬化,切屑熔解 后附在刀具表面不服落,再加 上切屑本身也被硬化,这样的 就况下切削刃再遇上新的被切 削面时,切屑从刀具上脱落, 从而使划削刃形成缺口,这样 的情况非常爱见。所以,链刀



▲ full back 切削刀的齿数以 (N×2+2) 为基准值来设计

齿数的选定既要考虑使切削热 的影响最大限度地缩小,又要 使切屑顺利排出。

作为例子, 我们将东芝



▲特金切削刀的齿数以 (N×1) 为 基准值来设计

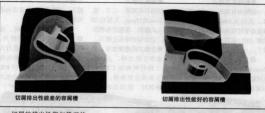
Tungaloy 社的full back 切削刀和特金切削刀相比较,可以看到齿数的差别很大。

▼对应各种工件材料的面铣刀齿数的选定基准

工件材料	齿 数	前角	备注
钢材	N×(1~1.5)		特别要注意切屑的颜色及排出性
铸造物	N×(2~4)	10.	切屑的排出性问题有时不像钢材那样突出,为加快进 给可增加切削刃数
非金属材料 N×(1~2) 大的为+		大的为+	在加工银合金等比较软的材料时,会发生由于切削热 而使切屑粘在切削刃上的问题,所以有必要调整前角及 切削刃数
合金钢等强 韧性好的材料	N×(1~2) - (1~3)	+ 或是 二段前角	容易受切削热的影响,而且切削刃的损伤是最不稳定的因素,在设定切削刃数时一定要对这两个问题加以探讨

注:N 是当铣刀的直径以英寸(in)为单位表示时的数字,比如说直径为 $100\,\mathrm{mm}$,约为 $4\mathrm{in}$,这时 N=4。

容屑槽



切屑的排出性能与铣刀的 齿数及被加工材料(切屑)的 齿数表有很大关系、此外切削刃 的各个角度对排出性能也有影响。不过无论如何,容屑槽劲 纳拥有容下切削中所生或切屑 的足够空间。不仅是钢材,在 切削铸造物时也必须考虑到这 一点。

如图所示为钎焊铣刀和镰 齿式铣刀的例子,可以看到后 者具有容下切屑的容屑槽,其 形状也和切屑的流向吻合,这 与前者形成了鲜明的对比。



在佛刀的种类和选

▲直径为 100mm, 容屑槽的容量 小, 切屑的流向为从工件材料到 齿槽壁,因而切削条件受到限制。

▲直径为 100mm,容屑槽的容量大,切屑在排出时被强制向外 流出,因而选择范围很宽。

立铣刀的种类和选择方法

●钎焊式立铣刀

切削刃有双刃, 三刃, 四 刃, 直径从10mm到100mm。 最近由于钎焊技术的提高,大 旋角 (35° 左右) 的铣刀也面 世了。

最常用的立铣刀直径为 15mm 到25mm 用于切屑排出 性较好的台阶, 外形和沟槽等 的加工。

●整体立铁刀

切削刃有双刃、三刃, 直 径从2mm到15mm, 大量应用 于切入式磨削, 高精度沟槽加 工等。它还包括球头立铣刀。

●立铁刀的选择方法

选择立铣刀时, 主要应 考虑丁件材料和加丁部位. 在加工切屑呈长条状、韧件 强的材料时 使用直齿或具

左旋的立铣刀, 为减小切削 阳力, 可沿着齿的长度方向讲 行刻货。

切削铝、铸造物时, 洗 择齿数少且旋角大的铣刀. 可以减少切削热。在进行沟 槽加工时,要根据切屑的排 出量选择适当的货槽。因为加 果发生切屑堵塞,常常会损坏 刀具。



▲整体立铣刀



▲钎焊式立铣刀



选择立铣刀时应注意以 下3个方面: 先根据不发生 切屑堵塞的条件来选定刀 具; 接着为防磨; 最后就是适 切削刃的珩磨; 最后就是适 当齿槽的洗定。

切削高速钢时要有比较快的切削速度,且必须在进 给量不超过0.3mm/齿的范围 内使用。如果切削钢材时用 流 速度应控制在 30m/min 以下。





三面刃铣刀的种类



在切削直角形的角落或沟槽 时所使用的三面刃铣刀,在构造 上可分为切削刃相互交错的错齿 形及切削刃平行排列的并齿形。

并齿形三面刃铣刀是最常用 的,而错齿形三面刃铣刀则用于 钢材的沟槽加工及大量切削时。

▲并齿形三面刃铣刀

钎焊式三面 刃铣刀



在批量生产的工厂里 齿形的全三面刃铣刀 (可转位三面刃铣刀) 经常使用大量的可转位刀 具, 其中包括半三面刃铣 刀和全三面刃铣刀。它们 也可用于锻造零件角落的 切削。全三面刃铣刀多用 于沟槽的加工。 可转位三面刃铣刀

▲半三面刃铣刀 (可转位三面刃铣刀)

三面刃铣刀的选择方法



▲外径为 100mm 带键槽的三面刃铣刀

刀具半径和进刀量后,便大致可以进行设计了。

但是对于那些相对于直径来说厚度较小 的切削刀具, 在加工中加在切削刃上的负载 的变化是刀具本体弯曲的原因, 所以一定要 注意负载的大小要稳定。应该让1或2个切削 刃一直保持和加工材料接触,这样就可以把 切削阻力的变化控制在很小的范围内。

●有无键槽

在一般加工中不用键槽, 然而在进给量和





▲上图的情况是切削油不足,要像下图耶样充分使用 背吃刀量较大或高速切削的情况下,只靠刀具 刀体和刀具夹持器之间的摩擦力来传递驱动力 起来的的,此时往往应设置键槽。当外径大于 100mm 时设置键槽为步。

●采用错齿形以及切削液的使用

在进行钢材件沟槽的切削时,要考虑到切 屑的排出性能及减少切削阻力等问题。在这种 情况下,往往采用铺齿形铣刀,并且使用切印 液,切削液的量一定要充足。当然,只有在所 使用机床往复运动部分和旋转部分的刚性足够 大时,销按加上切削液这一措施才会见效。



▲向下切削时使用齿隙消除装置

●侧面的不平度

如果使用外径相当大(相对于内径和切削 列幅度)的三面可铣刀来加工沟槽,想要提高 沟槽侧面的表面精度是很困难的。特别是由于 切屑会大量地混在沟槽内,即使提高切削速 度、减小进给量,也得不到预想的效果。

对这个问题的解决办法是,把三面刃铣刀 装在心轴上时调整侧面不平度到0.005~0.01mm 之间,再将切削刃的尖角倒角成R形面。还有 就是如69页所讲的那样采用大的刀齿槽。

金属锯

●钎焊式金属锯

金属锯一般用来开沟槽或切断工件,外径为50-200mm的金属锯是最常用的。由于厂家的技术水平不断提高,厚度为1.5mm、外径为300mm的锯也出现了。

●整体式金属锯

在切削刃幅度和外径比较小的情况下使用 整体式金属锯。它常常用于加工切断尺寸要求 高、容易受切削热的影响以及本身又很容易发 热的材料(高硬度材料及难切削材料)。

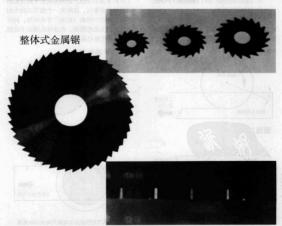


●金属银的使用方法

与直径相比金属锯的厚度要小得多,所 以很容易受发热的影响,常常会因此而发生 故障。 发热的原因有多种,其中特别变提到 的是切削热和切削加工中由于侧面变形而发 牛的加丁而与刀且核触所引起的发热。

为减少加工过程中的故障,有必要使用 切削油和能吸收切屑的装置,以便在进行切 削时强制地把切屑收集起来。 此外,还应将金属锯的两个侧面研磨成 向内凹进的形状。如果切削刃不坚硬的话发 热就更厉害,以至于使金属锯变弯甚至断裂。 因此,要时时注音切削刃是否坚硬。

关于金属锯的正确使用方法,使用切削 液和采用朝下的加工姿势是主要原则。切削 速度选择的自由度比较大,但是进给量受切 削刃刚性的限制,注意到这一点,然后再选 格各个加丁各件。



铣刀的大小和进刀角

铣刀的使用条件①

使用铣刀时必须注意以下四个方面的内容。

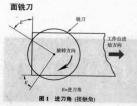
- 1) 切削条件的选定。
- 2) 铣刀的大小以及切削位置的选定(进 刀角)。
 - 3) 切削方向的选定(往上切削还是往下切削)。
 - 4) 切削刃的珩磨。

其中在选定切削条件时,要根据被加工 材料以及加工精度来决定切削速度、进给量 和背吃刀量的最佳值。关于面铣刀切削条件

的选择请参照 97 页上的表。

这里我们先来探讨铣刀的大小和切削位 置的选定。

刀具—且接触到被加工材料,由于被加 材料本身的变形,划削刃在这个瞬间是在 材料的表面消行,这时有一个相当大的员力 切削刃的刃口斜面(后面)方向作用,同时 会发生较大的摩擦热。在这样的情况下划削 刃容易发生崩刀或悬缺口。







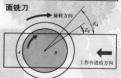


图 2 铣刀直径的大小与进刀角大小的关系

如果切人被加工材料的进刀角度(或称 为切人角、接触角)在一定值以下,产生的 摩擦执令非常少。

进刀角除了和铣刀的位置有关,还跟铣 刀的大小有关,如图 2 所示,铣刀的大小有 变化,角度也会不同。

进刀角如果变大,如图 3 所示,切削刃 与被加工材料接触外切屑的厚度比进给量小 得多,所以很容易产生弹性变形。由于开始 切削时还没有材料被切去,此时切削刃受到 很大的阻力,所以容易发生崩刃或缺口。

一般来说,在加工钢材时进刀角取-10°~ 20°,加工铸铁时取 50°以下,加工轻合金时 取 40°以下。也就是说,为了使进刀角在上 注范围以内,必须根据被加工材料的切削宽 度来洗择铣刀的直径。

与切削宽度对应的铣刀直径的的大致范 围如图 4 所示。

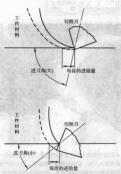


图 3 进刀角的大小以及切削刃的接触方式



图 4 铣刀直径的大致范围 (对应切削宽度)

向上切削还是向下切削

铣刀的使用条件②

由于存在刀具会被加工对象咬坏的问题,所 以在使用三面刃铣刀和圆柱平面铣刀进行加工时, 会面临究竟采用向上切削还是向下切削的选择。

对铣刀来说,最好从有一定厚度的切屑开始向下切削,而且希望使用刚性好,并且带有 齿歐消险装置的新规机器

在使用比较旧的机器时,即使会损伤工具, 也要在总体上使切削进行得平稳,这样只能选择 向上切削。

用而铣刀和立铣刀进行加工时, 加图所示



▲ 圆柱平面铣刀向下铣削的例子。当切削刃切入 工件时,切屑的厚度最大,然后渐渐变小。比起 向上切削,向下切削时切削刃的寿命较长。

要以铣刀轴为中心,实际上是向上切削和向下切削的综合。

还有用面铣刀进行铣削的场合,当铣刀 的轴心在加工材料的外侧时,不是向上切削 就是向下切削。

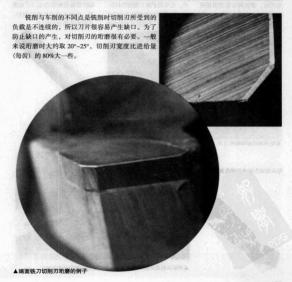




▲ 圆柱平面铣刀向上铣削的例子。随着切削刃一 点点切入工件,切屑的厚度渐渐变大。切入时产生 的摩擦热使齿面的磨损加快,使切削刃的寿命变知。

切削刃的珩磨

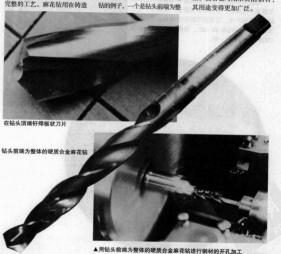
铣刀的使用条件③



麻花钻

开孔工具中用得最多的是 麻花钻。要使麻花钻变得超硬 相当困难,到现在还没有一个 完整的工艺。麻花钻用在铸造 物、铝等非铁金属材料的加工 中,也可用于加工很硬的材料。 如图所示为硬质合金麻花

体的类型,另一个是在钻头顶端钎焊板状硬质合金刀片的类型。前者也可用来切削钢材, 其用途变得更加广场



82

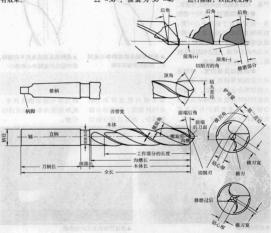
钻头各部分的名称

常用的硬质合金钻头各部分的名称加图所示。

顶角: 通常为 118°, 在 对硬度大、韧性强的材料进 行开孔时,增大这个角度很 有效果。 后角:通常为6°。如果这 个角度太小会储存过多的热, 因而会减弱切削刃的强度。

螺旋角: 为使切屑能顺利排出,标准的螺旋角为 22°~30°、强旋为30°~40° 左右, 弱旋为 15°~22°左右。

钻心厚度:钻心厚度太大 的话扭矩变大,阻力也相应增 大。这时要对横刃部分的钻心 进行修磨,以使其变薄。



钻头切削刃的作用

对钻头来说最重要的是顶角 和修磨,也就是钻头前端切削刃 和横刃的形状,以及前角和芯厚 (钻心)的关系。其中,硬质合金 结头前端切削刃和横刃的损坏非常 严重,对这举钻头的外距尤为重要。

- ●前端切削刃:这两个切削 刃一定要相对于钻头中心对称。 如果两者切削刃的斜度不一样。 或是有偏心,阻力就会偏向一边, 开出的孔会弯曲,或是引起钻头折 断,对这一点要充分注意。
- ●修廳以及機刃宽: 特别是 对于在钢材等材料上进行开孔加 工的硬质合金钻头来说,这两者 关系的好坏直接关系到钻头是否 会被损坏,要想保护好钻头首 先要选择正确的形状。比如说,



▲虽然和钻头的旋转中心是同 心,但钻头顶角不平衡



▲虽然钻头前端角的平衡较好, 但对钻头的旋转中心有偏心

如果横刃宽选择和 HSS 是同样程度,则要加大修 磨部分,而且这部分的切 削刃尽可能要磨出面来。 此外切削刃本身也应进行 珩磨。

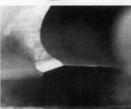


▲普通的修磨



▲要进行铸铁加工时的修磨









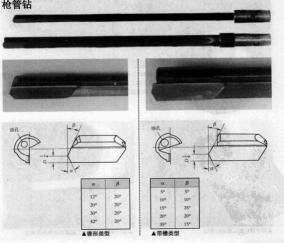
▲进行深孔加工时为了断屑把前面磨成两段

枪管钻和 BTA 工具

●枪管钻

在进行孔深为孔径的5倍以上、孔径为 3~25mm 的加丁时使用枪管钻。使用枪管钻 加工出来的孔精度高,加工面也好,特别是 在对铸造物及铝等进行加工时,使用枪管钻 只要进行一次切削, 加工而就能达到 "R.3um"的程度, 故它也用于精加工。

枪管钻



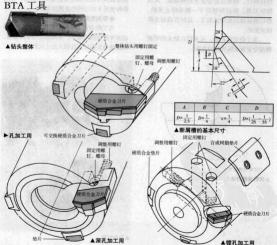
使用枪管钻最重要的是掌握油压和油量,这对切屑的排出影响很大。切削刃的外角和内角会在切削中起到平衡作用,并且决定切屑的排出方向。

●BTA 钻头

以套孔刀具作为母体改良后的 BTA 工具,可以用在如下三种加工上: 直径为 6~

100mm 时的钻孔 (solid boring); 直径为 60mm以上时的孔加深 (套孔, trepan boring); 以及扩大预制孔 (镗孔, counter boring);

断屑槽用来切断切屑,并将其从管道的 中央向外排出。断屑槽研削的质量关系到工 具的寿命。



钻头的使用方法

●切層的处理

用硬质合金钻头加工时,并不希望切屑 连心长条排出。特别是在加工韧性比较强 的材料时,切屑社长会发生切屑堵塞,从而 损坏刀具。在这种情况下一般是停止进给, 将切屑清除后再继续加工,这种方式称为阶 珍求讲给。

为了将切屑切断,可采用在钻头的切屑 槽部分安装金属垫片的方法。



标准的开孔深度最大为钻头直径的 5 倍,如果是刀柄上钎焊硬质合金刀片的类型, 深度最大可以达到钻头直径的 7~8 倍,当然 那种情况下对切屑的外现得重要。

●异向套筒的使用

当工作表面不平坦时,为了防止刀尖抖 动而导致切削刃损坏,尽可能使用导向套筒, 以便使钻头能以直线切人加工材料。



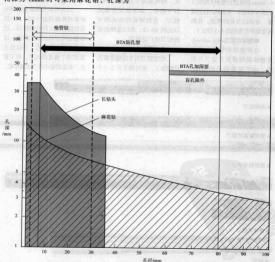
▲带断屑槽的钻头



▲马向套额

孔径、孔深以及工具选定的大致标准

依照下图可根据孔径和孔深的关系来选 15mm 时采用长钻头,孔深为 50mm 时使用 择钻头的种类。比如说,在孔径为 20mm, 枪管钻,或使用 BTA 工具中的开孔工具。 孔深为 12mm 时可采用麻花钻, 孔深为



铰刀的种类

●轩煜式较刀

最常用的是对直径为 4~50mm的孔进行精加工的较刀 是最为常用的,考虑到刀杆的强 度、弯曲以及孔的精度,孔的 深度最好在直径的4~5倍以下。

●整体式铰刀(solid reamer)

这种类型的铰刀前端或 者整体都用硬质合金刀片制成。由于这种铰刀的强度。 弯曲刚度等性能都不错,常用于加工直径为 2-25mm 的 孔。特别是对于直径在 10mm 以下的孔、如果使用整体式铰刀,直径对孔径的比例可以达到 10-12, 所以这种类型的修刀被广泛使用。

●枪管铰刀 (gang reamer) 枪管铰刀用于高精度深孔 的精加工,也可用于有 2~3 个

台阶孔的精加工。通常在使用检管较刀时要用专用机床。

●拉刀(broach reamer) 以具有很大螺旋角的导向 刀夹对孔壁面进行加工,不仅 可以使被加工的孔精度高,进 给量也可以取比较大的值,这 整都是拉刀的优点。不过它主 要适用于通孔的加工,对于盲 看。在必要检查上批刀和的形状。

▲前端整体式铰刀
▲前端整体式铰刀

▲整体式铰刀

▲涌用绞刀

▲拉刀

铰刀的选择方法

一般在用铰刀进行作业时 要注意的问题有加工余量、深 度(对直径而言)、表面粗糙度 和孔的扩大等,它们的选择标 准如表所示。

加工时特别要注意的是给 油的方法,也就是说,必须认 真考虑如何万妙趣特切屑除去。 举例来说,比起卧式加工,用 立式钻床加工时,切屑和油都 合结下流出,因此减少了切屑 的堵塞和油膜的不连续现象, 也会提高加工面的质量。尤其 是在碟孔加工时,要注意必须 用带油相的检灯。



▲带油引的整体绞刀







▲用带油孔的铰刀加工出来的面

选择铰刀的大致标准

	加工余量	深度 (L/D)	表面粗糙度	孔的扩大
钎焊式铰刀	少一些为好	d	钢材达到高精度比 较困难	不一致
整体式铰刀	少一些为好	8-10	钢材切削时使用带 油孔较好,但达到 6S 比较困难	一致
拉刀	参考用钻头加工的 预制孔	<5	钢材切削也能得到 高精度的表面	一致
枪管铰刀	稍多一些为好	可以相当深	钢材为 R,6~12μm 左右、铝和铸造物为 R3~6μm 左右	一致

铰刀切削刃的名称

关于铰刀各个角度的名称, HSS 和硬质合金两者的定义是 相同的,在构造上硬质合金刀 片部分和钢材部分有区别。

較刀的作用是加工出尺 寸精度高的孔和高精度的面。 加工出来的孔有弯曲或者是 变成多角形的形状是谁也不 希望的。为防止这些现象的发 生、要注意以下几点:

●进刀部分:进刀部分 的角度会大大影响孔的弯曲、 扩大、变形以及加工面的表 前相触度等,如何选定角度 就决定了加工的性质。一般 对进刀部分进行角度为 45°左 右的倒角。在孔的精度要求 高、加工余量少的情况下, 这个角度要小,大约再小3°-



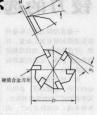
▲用抛光齿切削后的铸铁的加工面

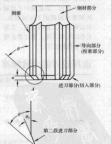
根据加工对象的形状,常常将进刀部加工成2~3段。

●切削刃的螺旋角: 有 螺旋的切削刃 (左螺线) 比起 直刃来,加工时不容易起族 纹,可以有效地防止孔变成 角形,并且也很容易得到抛光 的效果。为得到高精度的加工 面和孔而增大螺旋角,于是定"

◆切削刃接触部分的宽度: 要使孔的精度、加工面的 租糧度、孔的弯曲程度较好, 一定要注意接触部分(边缘)的宽度 M。一般采用 M=0.2-03mm, 要使精度更好,可使用带有抛光齿刃的较刀, 这时在多条切削刃中让1-2 个切削刃的边缘取大的弧度 (取 R),可使抛光齿刃发挥最大的 低坡。使用带着光齿刃的较刀来加工铝合金、铸铁时,孔的 处差在 0.02mm 以下,面的粗糖按右 38 以下,面的粗糖

● 导向部分的倒锥: 一般 在长度为 100mm, 锥度为 002~003mm, 加工对象发热量 比较大的时候增大此值; 反之, 孔的精度不稳定时减小此值。





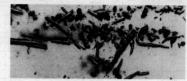
第一段讲刀部分

4部分的扩大图

铰刀的使用方法

- ●装配精度:使用铰刀 时要注意,在将其装到机器 上时,铰刀前端进刀部分的 抖动要控制在 0.02mm 以下。 在切削中,为始终保持这个 精度,可使用导向在筛
- ●进刀部分切削列缺口的 检查:即使铰刀的抖动能被限 制在所期望的范围内,但实际 上常常由于切削刃本身有崩 刃、缺口,还是得不到好的表 面粗酸度和凡的精度。所以 使用前,不仅要检查铰刀的抖 动,同时还要检查切削刃本身 右天崩刃,除口。

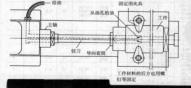
●导向套筒: 前面已经讲 过. 要相得到高的精度 特别是



▲在良好的切削状况下得到的切屑 在加工面精度要求较高的时候应 该使用导向套筒。这种情况下、 问题是如何选择导向套筒和较刀 之前它骤。空期的值在0.005mm 左右是最理想的,如果达不 到,最大也不应超过0.02mm。

●给油方法: 加口时用油润 潜不仅可以使抛光的效果更加 显著,还能帮助切用顺利排出, 使孔的精度和加工面的精度进 步提高。给油时要注意选择 好注油的方向、特别是在一些 专用的卧式机床上加工时,要 使油直接注到较万的切削刀上, 此时考虑采用如图所示带油孔 的较万是个不错的选择。

●被加工工件的業央: 在进行精度要求高的较刀加工 时, 孔的精度和加工面的粗糙 度会受到被加工工件央紧方式 的影响, 特别是在切削速度必 级何行细考虑夹紧方式。在装夹 时不仅要考虑上下方向, 同时 应者度清查方面。



▲带油孔的铰刀及其结构

车床加工	的	切削	训杂	4
W. H. A. A.	_	_		

工作	材料		No.	连续切	前(稳定	的切削机	(本)	(Bross)	31.5	不连续	初削(不動	定的切削	((状态)	10000
材料名称	拉伸强 度(硬度)。 (kgfinm²)	进给量 /(mm/r)	牌号	切削速度/ (m/min)	前角/	后角/	有倒角的前角	刃傾角	牌号	切削速度/ (m/min)	前角/	后角/	有倒角的前角/	刃傾角
	100	-0.1	K10 M40	250-120 120-50	12-18 18-25	6-8		0	M10 M40	200-100 100-50	12 18	6-18	377-335,	0
极软 例	<50	0.1-0.3	K20 M40	150-80 100-40	12-18 18-25	6-8	30.11	0	K20 M40	130-80 80-40	12 18	6-8	6	-4
10.00	14.3	0.3-0.6	K20 M30	150~70 140~70	12~18 18	6-8	6	4	K20 K30	120-70 120-60	12	6-8	6	-4
1000	1000	0.6~1.0	K20	100-60	12	6-8	6	-4	K30	80-50	12	6-8	0	-4
	12 70 20	~0.1	P10	250-180	12	6-8	1000	0	(P15)	180~100	6	6-8	77.7	0
结构	1	0.1-0.3	P10 P20	220-140 160-120	12-18	6-8	3	-4	(P15) (P25)	160-120 150-100	12	6-8	.0	-4
用钢 40~50	0.3~0.6	P10 P20 P30	160-100 130-90 90-50	12~18	6-8	3	4	(P25)	120-70	12	6-8	0	-4	
		0.6~1.0	P20	100-60	12	6-8	3	-4		100145	2000	100	100.00	-
	10.18	~0.1	K10 M40	200~100 100~50	12-18 18-25	6-8	953	0	K10 M40	150-80 100-50	12 18	6-8	Min	0
易切削钢	<55	0.1-0.3	K10 K20 M40	180-80 160-80 100-40	12 12-18 18-25	6-8	国家证	4	K10 K20 M40	160-60 130-60 80-40	12 12 18	6-8	6	4
Delta les	RESERVED.	0.3~0.6	M40	80-30	18	6-8	528.23	-4	M40	60-30	18	6-8	6	-4
HATTER	and the	-0.1	P10 M40	220-150 70-50	6 18-25	6-8	(ETS)	0	(P15) M40	180~120 60~40	6 18	6-8	2 70	0
tents	50-70	0.1-0.3	P10 P20 M40	160-100 125-70 80-40	6 6 18-25	6-8	學近	140	(P15) (P25) M40	130-80 120-70 70-40	12 12 12	6-8	0 0 6	440
100	Library	0.3-0.6	P10 P20 P30	130-80 100-70 80-50	12	6-8	3	4	(P25) M30	90-60 70-40	12	6-8	0 -3	4
測度钢	of the U.S.	~0.1	P01 P10 M10	200-130 180-120 160-120	6	6-8	fliss.	0	(P15) M10	130-100 130-80	6	6-8	2	0
	70-85	0.1-0.3	P01 P10 M10 P20	150-100 140-90 130-80 110-70	12	6-8	0-3	4	(P15) M10 (P25)	120-70 110-60 100-60	12	6-8	-3	4
少要人	HIPT II. HEITRES	0.3-0.6	P10 P20 M20 P30	120-70 90-60 85-55 70-45	12	6-8	0-3	1	(P25) M20 M30	80-50 70-50 65-40	12	6-8	-3	-4
DEP PER	1 - 1804	-0.1	K01 K10	20-8	0	6-8	-6	4	K	TO ARE	S			18
淬火钢	>HRC	0.1-0.2	(K05)	18-6	0	6-8	-6	-4			1000	1716.53	0.83.54	100
速度	50	0.2~0.3	(K05) M10 K10	15-5	0	6-8	-6	-4	200	1 104/20		辩.er		
Mark.	1-192	0.3-0.5	M10 M10	12-4	0	6-8	-6	4	M20	age 10s	123		HA VY	
类的	i fist.	0.1-0.2	M20 M10	100-70	12-18	6-7	(3)	4	M20 (P25)	80-60	12	6-8	3	-8
	(Cr. Cr-Mo)	0.2-0.4	(P25) M20	80-60 75-50	12 12	6-8	6	4	M20	70-40	12	6-8	3	-8
不锈钢,		0.4-0.6	M20 M30	75-40 70-40	12 12-18	6-8	6	-4	M30 M40	60-30 50-25	12~18	6~8	3	-8
耐热钢	(Cr-Ni	0.1-0.2	M10 (P25)	120-70 100-60	10-18	6-8	6	-4	(P25)	80-50	12	6~8	3	-8
Side line	Cr-Ni Cr-Ni Mo)	0.2-0.4	M10 (P25) M20	100-60 80-50 75-50	12-18 12 12	6-8	6	4	M20	70-40	12	6-8	3	-8
	1	0.4-0.6	M20 P30	75-35 70-30	12	6-8	6	-4	P30 M30 M40	60-25 50-25 40-20	12 12 12-18	6-8	3	-8

数据篇

工件	材料		10.200	连续包	所(稳定	的初期和	(迹)	93 STS.	150 912	不连续证	別削(不稳	定的切削	(状态)	3230
材料名称	拉伸强 度(硬 度)/ (kgf/mm²)	进给量 /(mm/r)	99	切削速度/ (m/min)	前鬼/(*)	后知(*)	有倒角 的前角 /(*)	刃倾角	牌号	切削速度/ (m/min)	前角/(*)	后角/(*)	有倒角 的前角/ (°)	刃倾力
		0.1-0.2	M10 K10	40-20 30-10	12~18	6-8	6	-4	K20	25-10	12	6~8	3	-8
耐热 材料		0.2-0.4	M10 K20 M20	30-10 25-10 25-10	12	6-8	6	4	K20 M20	20-10	12	6-8	3	-8
		0.4-0.6	M20 K30 M40	25-10 20-10 20-10	12 12 12–18	6-8	6	4	M30 M40	20-10	12 12~18	6-8	3	-8
74	1	0.1~0.2	M10	50-30	6	6-8	0	-4	1,100	100, 11012	1.000			. 19
	12%~ 14%Mn	0.2-0.4	M10 M20	40-20 30-20	6	6-8	0	-4	M20	25-15	6	6~8	0	-4
级选锰钢	0 01	0.4~0.6	M20	25~15	6	6-8	-197	-4	1.0000	COST F DIX	100-1	35316		1970
STATE AND ALL		0.1-0.2	M10	70~40	6	6-8	27.000	-4	1000	KIOL SEE	336-5	1/11/1	50.00	100
	18%Mn	0.2~0.4	M10 M20	60-30 50-25	6	6-8	0	-4	M20	20-10	6	6-8	0	-4
0	5	0.4~0.8	M20	30-15	6	6-8	0	-4	1.00	066 F 0100	80.5		100	
-2	00	0.1~0.2	M10	40-20	6	6-8	19	-4	1000	1052 I 5200	1116			100
铸造锰钢	12%~ 14%Mn	0.2-0.4	M10 M20	30-15 25-12	6	6-8	0	-4	M20	20-10	6	6-8	0	+4
1	OC. (170)	0.4-0.6	M20	20-15	6	6-8	1 (0)	-4	1.348	668 707%	903		1.17	
- 0 K - 1	* (D)	-0.3	M10	160-120	12	6-8	* 1 A	-4	M10	104-100	12	6~8	0	-4
0	0	0.1-0.3	M10 P20 M20	140-100 140-100 120-80	12	6-8	0	-4	(P25) M20	120-70 100-60	12	6-8	-3	-4
56-94	d 0	0.3-0.6	M10 P20 M20 P30	120-80 120-80 100-60 90-60	12	6-8	0	4	(P25) M20 M30	100-60 90-50 80-40	12	6-8	-3	4
7.7	7	0.6~1.0	P20	90-40	6	6-8	-3	-4	2000	Diller Legist.	0.0154			-
		~0.3	K20	100-70	6-12	6-8	3	4	K20	90-60	6	6-8	0	-4
	<hb180< td=""><td>0.3~0.6</td><td>K20 K30</td><td>80-50 70-40</td><td>6-12</td><td>6-8</td><td>. 3</td><td>-4</td><td>K20 K30</td><td>70-40 60-30</td><td>6</td><td>6-8</td><td>0</td><td>-4</td></hb180<>	0.3~0.6	K20 K30	80-50 70-40	6-12	6-8	. 3	-4	K20 K30	70-40 60-30	6	6-8	0	-4
特铁		0.6-1.2	K20 K30	60-40 50-30	6	6-8	0	4	K30	40-20	6	6-8	0	-4
WIN	HB180~	-0.3	K10 K20	70-50 70-50	6-12	6-8	3	4	K10 K20	70-40 60-40	6	6-8	0	-4
	HB220	0.3-0.6	K10 K20	60-40	6-12	6-8	0	-4	K10 K20	50-30	6	6-8	0	-4
	1,000	0.6~1.2	K20	50-30	6	6-8	0	-4		SITO-SPIO	500			1
		-0.1	K01 M10 (K05)	70-30 70-30 65-30	6	6-8	200	0		13:0.15 13:0.15 105-0.08			A.	
合金铸铁	HB250- HB450	0.1-0.3	K01 K01 M10 (K05) K10 M10	60-25 60-25 60-25 50-25 40-20 40-20	6	6-8	700	4	K10 M10 M20	35-20 35-20 30-15	6	6-8	0	4
-0°		~0.1	M10	160-120	6	6-8	11	-4	M10	140-100	6	6-8	0.5	-4
球學铸铁	HB140-	0.1-0.3	M10 P20 M20	130-100 120-90 110-70	6	6-8	22	4	M10 (P25) (M20)	100-80 100-70 100-60	6	6-8	0	4
	HB180	0.3-0.6	P20 M20 M30	100-70 80-60 80-50	6	6-8	DI I	2410	P25 M20 M30	80-50 70-50 70-40	6	6-8	0	4
間心可锻铸 ((为白心可 (特铁时切	<hb130< td=""><td>0.1-0.3</td><td>M10 P20 M20 K10</td><td>130-100 150-120 100-80 100-70</td><td>6</td><td>6-8</td><td></td><td>100 kg</td><td>M10 (P25) M20 K10</td><td>120-80 130-100 90-60 80-60</td><td>6</td><td>6-8</td><td>0</td><td>4</td></hb130<>	0.1-0.3	M10 P20 M20 K10	130-100 150-120 100-80 100-70	6	6-8		100 kg	M10 (P25) M20 K10	120-80 130-100 90-60 80-60	6	6-8	0	4
榜铁时切 速度降低 80%-30%)		0.3-0.6	P20 M20 P30 K10	130-100 90-60 80-50 80-50	6	6-8	0	(2031 243 2011 (8)	(P25) M20 M30 K10	110-70 80-50 70-40 70-40	6	6-8	0	4

工件	材料	75.00	69000	连续也	I削 (稳定	PAN ET MIS	(本住	No. of Contract	Total Control	不连续也	THE CT IS	and and have	(续)
10000000	拉伸强度	进给量		44.00.5	101 (16.4	E 10.3 40 Hills-			10000	小姓联 9	UEI(小板	定的切	男状态)	132-100
材料名称	(硬度) / (kgf/mm²)	/(mm/r)	牌号	切削速度/ (m/min)	前角/(*)	后角/	有倒角的前角 /(*)	刃傾角	牌号	切削速度/ (m/min)	前角/	后角/	有倒角的前角/	刃傾角
黑心可锻		~0.1	M10	130-100	6	6-8	1	-4	MIO	100-70	6	6-8	()	100000
铸铁 (为 白心可锻 铸铁时切	HB130-	0.1~0.3	M10 P20 M20	100-80 120-90 90-50	6	6-8	-	4	M10 (P25) M20	90-60 100-70 80-50	6	6-8	0	-4
削速度降 低 20%~ 30%)	HB180	0.3~0.6	P20 M20 P30	100-70 80-60 80-60	6	6-8		-4	(P25) M20 M30	80-50 70-50 70-50	6	6-8	0	4
		-0.1	K10	600-450	18~25	10		04	K10	600-450	18	10		0
铜		0.1-0.3	K10	500-400	18~25	10	71.5	04	K10	500-400	18	10	12	0
	200	0.3~0.6	K10	400~300	18-25	10	6	04	K10	400~300	18	10	6	0
	1000	<0.1	K10	600-450	12	10		0	K10	600-450	12	10	6	0
黄铜	0.00	0.1-0.3	K10	500-400	12	10	1000	0	K10	500-400	12	10	6	0
	a local Color II	0.3~0.6	K10	400-300	12	10	3	0	K10	400-300	12	10	0	0
A Second	ALC: UNKNOWN	<0.1	K10	500-400	8-12	8	-	0	K10	500-400	8	8		
铸造青铜	A 100	0.1-0.3	K10	400-300	8~12	8		0	K10	400-300	8	8	3	0
		0.3~0.6	K10	300-250	8-12	8	3	0	K10	300-250	8	8		0
	THE ALL	<0.1	K10	1200-800	20-30	10		0	K10	1200-800	20-30	10	3	0
48	0 2	0.1-0.3	K10	1000-600	20-30	10		0	K10	1000-600	20-30	10	12	0
**	11.0	03-0.6	K10	800-500	20 20-30	10	176.0		K10	800-500	20	10	12	0
40.4	HR	<0.1	K10	800-500	12~20	10		0	K10	800-500	12~10	10		0
	80~120	0.1-0.3	K10	600-300	12~20	10	THE	0	KIO	600-300	12 12-20	10	6	0
铝合金		0.3~0.6	K10	400~200	12-20	10		0	K10	400-200	12-20	10	6	-4
	(9-14%	<0.1	K10	300-200	12	10	10	-4	K10	300-200	12	10	0	
17711	9.11.13	0.1-0.3	K10	250-150	12	10	1. 5-3	-4	K10	250-150	12	10	6	0
	Si)	0.3~0.6	K10	200-100	12	10		-4	K10	200-100	12	10	6	-4

注:在倒角对应的栏中为空白时不要进行倒角加工。倒角宽为 0.5-1 倍的进给量。

精密镗削加工的切削条件

工件		BOOK STATE OF THE PARTY OF THE	B12250,01	1 To	连续切削(稳定	2的切削致态)	CARLES COMMISSION	DOM:
材料名称	拉伸强度 (硬度)/ (kgf/mm ²)	进给量/ (mm/刃)	牌号	切削速度/ (m/min)	前角/(*)	后角/(*)	有倒角 的前角/(*)	刃倾角
Sign	50~70	0.05-0.08 0.08-0.12 0.12-0.15	P01	300-240 270-200 250-180	0-10	5-6		0
#1	70-85	0.05-0.08 0.08-0.12 0.12-0.15	P01	260-200 240-170 220-150	0-10	5-6	-12812	0
85~100	0.05~0.08 0.08~0.12 0.12~0.15	P01	200-150 180-130 160-120	0-6	5-6	Jel (I	0	
100-140	100-140	0.05-0.08 0.08-0.12 0.12-0.15	P01	160~100 140~90 120~80	0	5-6		0
铸钢	40-70	0.05~0.15	P01 M10	200-120	0-6	5-6	Control of	0
L 1 0 .	<hb220< td=""><td>0.05~0.1 0.1~0.15</td><td>(K05)</td><td>100-80 90-60</td><td>0-6</td><td>5-6</td><td>1000</td><td>0</td></hb220<>	0.05~0.1 0.1~0.15	(K05)	100-80 90-60	0-6	5-6	1000	0
铸铁	HB220- HB250	0.05~0.1 0.1~0.15	(K05)	100-70 80-60	0-6	5-6	- 1911	0
Painter 0	HB250~ HB450	0.05-0.1	K01 (K05)	75-35 60-30	0-6	5-6	HO TOWN	0
铝合金 ii 的质量分数 在 14%以上)		0.05~0.1 0.1~0.15	K01 (K05) K10	250-180 200-150	0-6	8~10	oficials	0

注:在倒角对应的栏中为空白时不要进行倒角加工。

面铣刀加工的切削条件

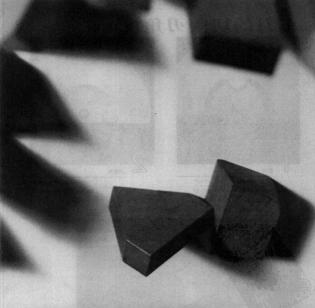
工件	材料			稳定的切削状态		SERVICE STATE OF THE PARTY OF T	不稳定的切削状态	
材料名称	拉伸强度 (硬度)/ (kgf/mm²)	进给量/ (mm/刃)	牌号	切削速度/ (m/min)	前角/(*)	牌号	切削速度/ (m/min)	前角/(*
极軟钢	<50	0.2-0.5	P40	140-70	10-12	P40 M40	130-60 110-50	10-20
15 . TO 15 . TO	ED STANDERS	0.06~0.12	P20	250-180	5~10	20.00	110-30	100.000
结构用钢	40-50	0.1~0.2	P20	220-160	5~10	50.0	1000	1 1000
		0.2~0.4	P30	150-100	5-10	P30	110-70	5~10
144 TO 1 THE	7 7 7 7 7 1	0.06~0.12	P20	150-100	5~10		110-10	3-10
	50-70	0.12-0.2	P20	120-90	5~10	2000	100 St. 100 St. 1101	10 10 70
调质钢,Cr钢,	30-70	0.2-0.4	P30	100-70	5-10	P40 M40	100-60 80-50	5-10
Cr-Mo fH	V. HATAF-COST	0.06-0.12	P20	150-100	5		00.00	
CI-mo 161	70-85	0.1-0.2	P20	120-90	5	2723	10131 - 2	1111111111
	/0-83	0.2~0.4	P30	100-70	5	P40 M40	100-60 80-50	5
THE RESERVE	TO BROWN DOWN	0.06-0.12	P20	130-90	5		10131 457	1000
Cr-Ni-Mo 钢,	70-85	0.12-0.2	P20	120-80	5	ALC: NO	- 700.2	1.5
Mn-Si 🕅	s Lo-fra	0.2~0.4	P30	110-60	5	P40 M40	100-50 80-45	5
调质钢,工具钢	85~100	0.06-0.2	P20	130-80	5	100 ac	A HARAL TROOPS	10-11
PERSONAL TENED	83~100	0.2-0.4	P30	90-60	5	P30	70-40	5
耐热钢。不锈钢	0.05,012 0.	0.1-0.2	M40 P40	60-40 70-50	5-10	de l'unt-	VIA -000	
96-94	d 0	0.3-0.5	P30 P40	90-60 70-45	5-10	P30 P40	75-45 65-40	5-10
N. III	50-70	0.3-0.5	P30 P40	70-45 60-40	5	P30 P40	70-50 60-40	5
	0.756,07000	0.1-0.2	K10	100-80	0-8	K20	90-60	0~8
铸铁	<hb180< td=""><td>0.2-0.4</td><td>K10</td><td>90-60</td><td>0-8</td><td>K20</td><td>70-45</td><td>0~8</td></hb180<>	0.2-0.4	K10	90-60	0-8	K20	70-45	0~8
ZISHE LA	U. Palificant	0.4~0.6	K10	80-50	0-8	K20	60-40	0~8
	HR180-	0.1-0.2	K10 K20	100-70 90-60	0-8	K10 K20	90-60 80-50	0-8
合金铸铁	HB220	0.2-0.4	K10 K20	80-50 70-45	0-8	K20	60-40	0-8
II TE MIN	0 13230-6130	0.4-0.6	K20	60-40	0-8	F-862 () 1 × 105-	TO THE TOTAL CO.	1.8696
	HB250-	0.1-0.2	K10	65~40	0-8	K10	50-40	0~8
5.025	HB350	0.2-0.3	M10 K10	60-40 50-40	0-8	0-1.6 E	0(A min)	100
球墨铸铁	HB140- HB200	0.1-0.25	M10 K10	120-90 80-70	0-8	K10	90-60	0-8
		0.25-0.4	M10	100-70	0-8		and the same	1503210
製心可锻铸铁 为白心可锻铸	HB130-	0.1-0.25	M10 K10	120-90 80-50	0-8	P30	100-80	0-8
失时切削速度 峰低 20%~30%)	HB180	0.25-0.4	M10 K10	90-60 70-40 350-200	0-8		100	I TRUE
例	HB40-HB60	0.1-0.2	K10	350-200	15	K10	300-150	15
The state of	il and the	0.2-0.4	K10	300-150	15	K10	200-120	15
2003	HB40~HB80	0.1-0.2	K10	200-120	10	K10	200~100	10
黄铜.铸青铜	T. Charles	0.1-0.2	K10	300-150	10	K10	350~150	10
	>HB80	0.1-0.2	K10	200-120	10	KIU	330~130	10
DE-RC	September 1	0.1-0.2	K10	1500-800	15	K10	1500-800	15
	>HR80	0.1-0.2	K10	1200-600	15	K10	1200-600	15
20.0	-	0.4-0.6	K10	800-500	15	AIU	1200-000	13
S-2	0 20 5 20 6	0.1-0.2	K10	1200-600	15	K10	1200-600	15
铝合金	HB80-HB120	0.2-0.4	K10	800-500	15	K10	800~500	15
02.00	10120	0.4-0.6	K10	600-300	10		555-500	10
	11 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 1	0.1-0.2	K10	600-300	10	K10	600-300	10
	9%-14%Si	0.2-0.4	K10	500-220	10	K10	500-200	10
	1 Km 195 m	0.4~0.6	K10	300-150	10	10	200	10
		0.1~0.2	K10	1500-1000	15	K10	1200-800	15
镁合金	P21. F.9-29	0.2~0.4	K10	1200-800	15	K10	1000-600	15
THE PERSON NAMED IN	00 F 200 F 20	0.4~0.6	K10	1000-600	10		L - 1100/12	7. 11.00

钻头加工的切削条件

工件	材料	-				- Commis
材料名称	拉伸强度 (硬度)/ (kgf/mm²)	1000	钻头直径	进给量/ (mm/刃)	切削速度 (m/min)	(*)
工具钢,热	85~120	K10 K20	3~8 8~20 20~40	0.02~0.04 0.04~0.08 0.08~0.12	25-32 30-38 35-40	115-120
处理钢	120~180	K10 K20	3-8 8-20	0.02	10-15 12-18	115-20
淬火钢	>HRC50	K10 K20	3-8 8-20	0.01~0.02	8~10 10~12	120~140
锰钢	. 6	K10 K20	8-20	0.03~0.05	10-16	120~140
蜂钢	>70	K10 K20	3~8 8~20 20~40	0.02-0.05 0.05-0.12 0.12-0.18	25-32 30-38 35-40	115~120
铸铁	>HB250	K10 K20	3-8 8-20 20-40 3-8	0.04-0.08 0.08-0.16 0.16-0.3	40-60 50-70 60-80	115~120
合金铸铁	HB250- HB350	K10 K20	8~20 20~40	0.02~0.04 0.03~0.08 0.06~0.16	20-40 25-50 30-60	115-120
H.E. PAIN	HB350- HB450	K10 K20	3-8 8-20 20-40	0.02~0.04 0.03~0.06 0.05~0.1	8-20 10-25 12-30	115-120
冷硬铸铁	HS65- HS85	K10 K20	3-8 8-20 20-40	0.01~0.03 0.02~0.04 0.03~0.06	5-8 6-10 8-12	120-140
延展性铸 铁,球墨 铸铁		K10 K20	3-8 8-20 20-40	0.03~0.05 0.05~0.1 0.1~0.2	40-45 . 45-50 50-60	115-120
黄铜		K10 K20	3-8 8-20 20-40	0.06-0.1 0.1-0.2 0.2-0.3	80-100 90-110 100-120	115~125
铸青铜	0.00	K10 K20	3~8 8~20 20~40	0.06-0.08 0.08-0.12 0.12-0.2	50-70 55-75 60-80	115-125
铝合金	>HB80	K10 K20	3~8 8~20 20~40	0.06-0.1 0.1-0.18 0.18-0.25	100-120 110-130 120-140	115~120
铝合金 (Si 的质量 分数在 14%以上)		K10	8~20	0.03-0.06 0.06-0.08 0.08-0.12	50-60	115~120
热硬化性 树脂 (有 填充物)		K10	3~8 8~20 20~40	0.04-0.06 0.06-0.12 0.12-0.2	60-80 70-90 80-100	80-130
硬纸	- (8) (0)	K10	8~20	0.08-0.12 0.12-0.18 0.18-0.25	60~100 80~120 100~140	90
玻璃		K10 K20	8~20	手动进给	8~12 10~14	見玻璃 加工用 钻
陶瓷器	145	K10 K20	3-8 8-20 20-40	手动进给	5-8 7-10 9-12	90
大理石,合 或石板,瓷 砖,瓦		K10 K20	3-8 8-20 20-40	手动进给	18-24 21-27 24-30	見大理 石加工 用帖
更质岩石。 混凝土	908-	K10 K20	3~8 8~20 20~40	手动进给	3-5 4-6 5-8	90

铰刀加工的切削条件

工件	材料	200				1330
材料名称	拉伸强度 (硬度)/ (kgf/mm ²)	牌号	較刀直径 mm	背吃刀量/ mm	进给量/ (mm/刃)	切削速 度/(m/ min)
94	<100	K10	<10 10-25 25-40 >40	0.02~0.05 0.05~0.12 0.12~0.2 0.2~0.4	0.15~0.25 0.2~0.4 0.3~0.5 0.4~0.8	8~12
*1	100-140	K10	<10 10~25 25~40 >40	0.02-0.05 0.05-0.12 0.12-0.2 0.2-0.4	0.12~0.2 0.15~0.3 0.2~0.4 0.3~0.6	6~10
LA DU	40-50	K10	<10 10-25 25-40 >40	0.02~0.05 0.05~0.12 0.12~0.2 0.2~0.4	0.15-0.25 0.2-0.4 0.3-0.5 0.4-0.8	8~12
特别	50-70	K10	<10 10-25 25-40 >40	0.02~0.05 0.05~0.12 0.12~0.2 0.2~0.4	0.12-0.2 0.15-0.3 0.2-0.4 0.3-0.6	6~10
	<hb200< td=""><td>K10</td><td><10 10-25 25-40</td><td>0.03~0.06 0.06~0.15 0.15~0.25</td><td>0.2~0.3 0.3~0.5 0.4~0.7</td><td>8~12</td></hb200<>	K10	<10 10-25 25-40	0.03~0.06 0.06~0.15 0.15~0.25	0.2~0.3 0.3~0.5 0.4~0.7	8~12
铸铁	012 012	- 1	>40	0.25-0.5	0.5-1.0	10~15
	>HB200	K10	10~25 25~40	0.06~0.15 0.15~0.25	0.2~0.4	6~10 8~12
延展性铸 铁,可锻 铸铁	OUA OUA OUA OUA OUA	K10	>40 <10 10-25 25-40 >40	0.25-0.5 0.02-0.05 0.05-0.12 0.12-0.2 0.2-0.4	0.4~0.8 0.15~0.25 0.2~0.4 0.3~0.5 0.4~0.8	812
44	108 107 103 103	K20	<10 10-25 25-40	0.04-0.08 0.08-0.2 0.2-0.3	0.3~0.5 0.4~0.8 0.5~1.0	20-30
黄铜、铸		K20	10-25	0.3-0.6 0.03-0.06 0.06-0.15	0.6-1.2 0.2-0.3 0.3-0.5	15~25
造青铜	12		>40	0.15-0.25 0.25-0.5 0.03-0.06	0.4~0.7 0.5~1.0 0.2~0.3	20-30
铝合金		K20	10-25 25-40	0.06~0.15 0.15~0.25	0.3~0.5	15-25
热硬化性	12	1	>40 <10 10~25	0.25~0.5 0.04~0.08 0.08~0.2	0.5-1.0 0.3-0.6 0.4-0.8	15~25
树脂 (有 填充物)	100	K10	25-40 >40	0.2~0.3	05-10	20~30



硬质合金刀具的基础知识

车刀的切削刃角度



一般钢材	5°~15°
软质材料	15°~30°
断续切削	-3°5°
高硬材料	-5°~-10°



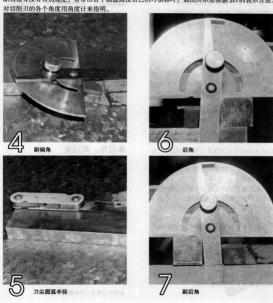
刃倾角

-3°~-5°	切削刃受到比较强的间断 力的冲击时
100 200	And stoll - the oth NOV Assessment A

削或成形加工时



关于车刀切削刃的表示方法和它的名称。在 JIS B4011—1971 中已有规定,但对于珩磨以及 断入精等没有特别规定,常常由各个制造商按自己的习惯称呼。如图所示是根据 JIS 的表示方法、 对时间 7 的总个价值用 鱼种毛头类照



车刀切削刃角度的作用

●前角

前角越大,切削阻力越小,楔角也越 小,但是切削刃的强度就会降低。对不同材 料取的角度也有所不同,一般情况是 5~15°。

●主偏角

主偏角受切屑厚度和切削刃强度的影响。切削刃损伤比较厉害时这个角度要大些。

●刃倾角

它由前角和主偏角决定,对切屑的流 出方向和切削刃的强度有很大的影响。这 个角度一般取0°或是6°,在断续切削且负 荷较大的情况下采用-5°左右(中心下移)。

●副偏角

它对车刀的强度有一定影响。此外,在 精加工时为了提高加工面的精度,方法之一 是采用平面,即副偏角取0°或是接近于0°。

●后角

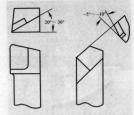
后角的大小由车刀的每转进给量和工 件的直径决定,并要使切削刃不至于碰到 下件的表面。

●刀尘圆弧半径

它会大大影响刀尖的强度和工件表面 的加工精度,一般要综合考虑进给量和进 刀深度来决定刀尖圆弧半径。

●前角 α_n (正交平面内的前角)

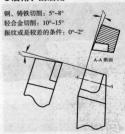
切削阻力大 小 大 切削阻力小



▲正前角的例子

▲负前角的例子

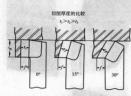
●后角、副后角



▲西个后角与工件材料的关系

●主偏角

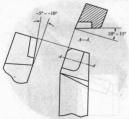
切削刃强度小 小 大 切削刃强度大



▲主偏角不同。产生的切屑厚度也不同

●刃倾角

切削刃强度大 小 → 大 切削刃强度小



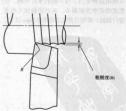
▲断续切削 (用刨刀) 时

●副偏角

加工商好 小 大 加工商差 特葡機刀、仂形车刀进给的2-3倍

▲精密镗削和仿形车削时

●刀尖圆弧半径 R



▲R 与表面粗糙度的关系

车刀切削刃的 应用实例

●SWC 车刀

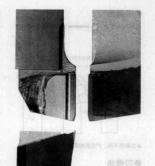
这是应用二段式前角车刀的例子。取 大的前角,并且沿着切削刃取负角度的面, 以此来撙加切削刃的强度。

●成形车刀

车刀的切削刃斜角取负值,以吸收对 车刀的冲击力;前角取正值,以防止切削 阻力增加。

●倾斜直线刃车刀

当工件的精加工面有特别的要求时可以使用这种车刀。与一般的车刀不同,它 把直线刃变为倾斜刃,从而接触加工而来 进行切削。原则是背吃刀量取 0.5mm 以下。





●SWC 车刀



车刀的使用 方法

● 车刀的装配

把车刀装到刀架上时,先将一块垫片垫 在车刀下,可能的话在车刀上面也加一块垫 片,然后用螺钉将刀架固定。车刀的突出量 大约和车刀刀杆的高度差不多。

固定螺钉不能只用一枚,一定要用两枚以上。

●尾座顶尖套的突出

使用顶尖时,套筒的突出量一定不要大 于必须突出的长度。

●断屑槽的选定

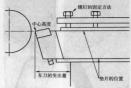
断屑槽必须根据切削条件来改变,一般 来说槽的深度为 0.5mm, 宽度应为进给量的 10~15 倍。为改变切屑的流向,选择沿着切 削刃有斜度的断屑槽为好。

关于断屑槽的形式,除了磨人式的,还 有如夹紧式车刀那样的拉筋式的。

●夹紧时要充分利用卡盘的全长

在夹紧工件时,要把工件尽量塞入卡盘,使装夹牢固。

●装夹的位置



▲车刀的禁事方法



▲车刀的突出量要比车刀的高度小



▲螺钉要牢牢地固定好

●顶尖套的突出量



▲尾座顶尖套筒的突出量不要大于必须突出的长度

●断屑槽

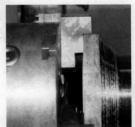


▲平行型

▲带角度型

▲带沟槽型

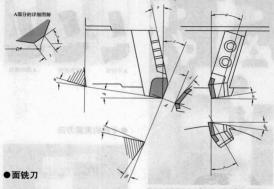
●卡盘的夹紧方法



▲把工件尽可能地塞入卡盘中

铣刀切削刃各个角度的名称不像车刀 那样在 JIS 中有规定,通常使用的名称见 本页。

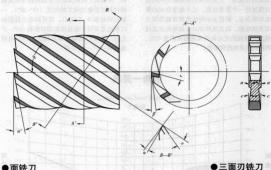
铣刀的切



- a: 背前角 (axial rake angle)
- r: 侧前角 (radial rake angle)
- c: 余偏角 (corner angle)
- w: 前角 (外周切削刃前角)
- λ: 刃倾角
- α:正面切削刃后角
- α': 端面后角
- β: 后角
- B': 侧后角

- δ:端面切削刃角
- c': 倒棱 (或为削去角, chamfer angle)
- s: 边缘角 (skirt angle)
- t: 倒棱宽度 (chamfer width)
- 需要注意的是:
- 角度有两段以上时,从切削刃前端或 是切削刃的棱开始依次称为"第一角"、"第 二角"等。
 - 2) 刀杆部分的各个角度称为"刀杆部××角"。

削刃角度



●面铣刀

- θ · 螺旋角
- r:侧前角
- α'. 背后角
- B': 侧后角
- w · 前角
- u · 后角
- a:侧面后角
- c:背锥

需要注意的是:

- 1) 角度有两段以上时, 从切削刃前端或是 切削刃的梭开始依次称为"第一角"、"第二 角"等。
- 2) 刀杆部分的各个角度称为"刀杆部××

前角

前角是侧前角、背前角和余偏角这三个 角度的合成角,它是关系到切削阻力和切削 刃强度的一个重要角度。这个角度合成的算 法如图所示, 即把表示侧前角和背前角的占 用直线连接, 此直线和表示余偏角的垂直线 相交。得到的交点向中央的前角刻度对应。 即得到所求的前角角度。

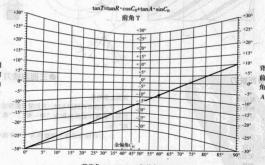
这个角度根据被加工材料的不同而不 同。在被加工材料为轻合金或软钢等比较软 的材料时要取比较大的角度(15°~20°). 一 般的钢材取 0°~6°左右。切屑韧性比较强的 时候或是切屑不容易排出的时候取-10°~-3° 左右。最近的机器功率比较大, 所以有时 也有取-30°~-20°左右。

制刃角度

背

角

前角一览表



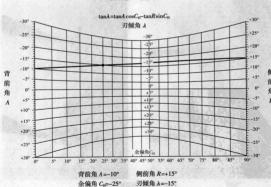
背前角 A=+10° 侧前角 R=-30° 余偏角=CH=60°时的前角 T=-8°

刃倾角

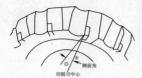
刃倾角和切屑的流出方向有很大关系,一般取正值。特别要提到的是在切削薄板时,如果取正角度,则加工物会有被带起来的可能, 这时应取负角度或者是角度为0°。

当切屑的混人缠绕成为主要问题时应使侧 前角成为负角,刃倾角成为正角,这样可以使 切属排到切刀的外侧。

刃倾角一览表



侧前角



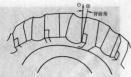
侧前角是指从铣刀的正面看,切削刃与 切削刃前端和铣刀中心连线的夹角。这个角 度有正负之分。如图所示为这个角度变化时 切屑的变化状态。



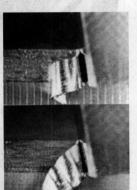


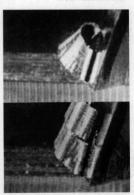
▲侧前角的变化和切屑的变化

背前角



背前角是指从铣刀的侧面看,切削刃与 铣刀回转中心轴的夹角。这个角度有正负之 分。侧前角和背前角的各种组合,会对切削 刃是否容易出现缺口产生影响,这是影响工 具否容易出现缺口产生影响,这是影响工 切屑的变象。如图所示为这个角度变化时 切屑的变化状态。



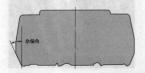


▲背前角的变化和切屑的变化

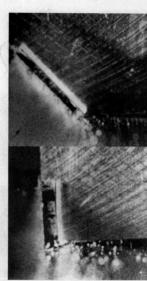
余偏角

余偏角是指从铣刀的轴向剖面看,切削 刃相对于回转中心的倾斜角。如图所示为这 个角度变化时切屑的变化状态。

从图中可以看出,即使背吃刀量一样, 切屑的宽度也不同。如果切屑的宽度大,其 厚度就小。此时相对来说压力被分散到较宽 的范围内,单位压力就变小。这跟车刀单刃 和双刃的区别是一回事。



▲余偏角



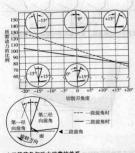
背前角

▲余偏角的大小和切屑的变化

二段前角

一般来说切削工具的前角取得较大的 话,切削阳力会减小,然而切削刃强度的问 题就很容易发生。

例如在讲 SWC 车刀时所介绍的情形 (参见104页), 铣刀也是将切削刃部分的 前角制成二段,就是说第一段取负角.第 二段则取大的正角。第一段的负角部分如 果在一定的范围内(由进给关系来决定). 切削刃就能保持充分的强度, 并且切削抗 力也会减小。



▲一段前角与动力消费的关系



加工面的組織度

▲而铁刀齿的二段前角

加工面的粗糙度

铣刀加工面的粗糙度一般为 R,12-24μm 左右,在需要好的粗糙度时,可以在正面部 分的切削刃中设置平行切削刀 (flat land),以 将多条切削刃加工时产生的不平面加工平整, 这样可以得到 R,6μm 左右的粗糙度。

然而要进行这个平行切削刃的切削相当 困难,因为在铣刀装在机床上时要把这些切 削刃加工成需要的形状很不容易, 所以有了 采用具有特别齿的铣刀来加工的方法。

这种铣刀齿的切削面制成如条头糕的形状,正好相当于平行切削刃取大的半径(圆弧)。这样的话几乎不受装配精度的影响,就能够加工出精度高的面来。



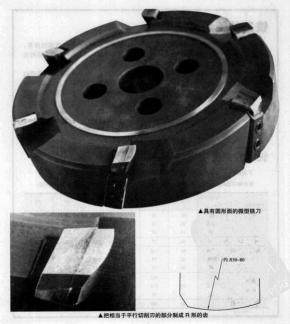
进格方向 平行刀刃 每刀的进始量 无切削刀板

▲每刀进给量大的时候刀痕也变大(加工而变差),设置了平行切削刃后,进给量在平行切削刃宽度范围内 时不会产生切削刀瘤(加工而变柱)





▲为使粗糙度变好采用的平行切削刃



铣刀的使用方法

首先不要选错铣刀,这是理所当然的,一旦选好,就要充分利用它。 下表所列为对应于铣床的额定功率和 各种加工材料的切屑排出能力 (每分 种加工材料的切屑排出能力 (每分 数率地设定切削条件。

从铣刀的角度来看,为更好地发挥 其性能,应注意以下几点:

●铣刀的进刀角要在 30°以下,以 这个标准来决定铣刀的位置。

- ●为了不至于产生切屑缠绕现象, 要注意工件材料的大小和铣刀直径的关 系(参见80页)。
- ●原则上,用没有齿隙消除装置的 旧式铣床加工时采用向上加工,用有齿 隙消除装置的新式机械时采用向下加工。
- ●在镗床等上面使用切削刀时,主 轴的突出量要尽量小。
 - ●心轴要选择粗的、刚性好的。

铣床的额定功率和切屑排出能力

下表提供了对于已洗定的铣刀所容许的切削条件的大致范围。

每分钟可能的切削量

1cm3/min=1000mm3/min(100%负荷)

工件材料	額定功率	5	10	20	30	40	50
钢	软	32	75	163	295	425	570
	普通	26	55	127	212	310	425
	硬	18	41	93	163	228	310
可锻铸	铁	34	77	180	295	425	590
铸 铁	软	52	116	260	455	670	880
	普通	32	75	163	295	425	570
	硬	26	55	127	212	310	425
黄铜	软	77	163	390	670	980	1280
	普通	54	118	275	490	700	910
青铜	硬	26	55	127	245	325	425
铝	2004120	90	195	440	780	1100	1500

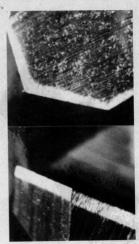
刀具的损伤及其对策



擦伤磨损

如图所示,当后面有相 当厉害的条状磨损发生时, 且要经过高温淬火来增强其 硬度和强度。这儿推荐含微 具体如下面的例子所示, 请按箭头的方向来选定材料。





K10 用途材料 □ K05 用途材料

月 牙 洼

当前面有相当厉害的凹 状磨损发生时,应考虑高温 时的扩散和强度,推荐使用 碳化钛、碳化钽含量高的材

请按箭头的方向来选定材料。

具体如下面的例子所示,





P20 用途材料 P10 用途材料

崩刃

当后面有细小的碎粒落 下时,再仔细地研磨刀尖, 对切削刃也要进行珩磨,可 以大幅度地减少碎屑。 对于那些在加工时需要 采用大的前角的材料(比如 说软钢),请参照下面的例子 来选定工具材料。







tral .

K10 用途材料 二〉 K20 用途材料

热龟裂

当前面或后面产生严重的 好、不易产生热疲劳的 M 系列 裂缝时,推荐使用热传导性能 用途材料。









P20 用途材料 二 M20 用途材料

缺

沿着刀刃产生比较大的 修正。 缺口时, 为了加强刀刃的耐

如果改变刀刃形状也无 冲击性,将前角向负的方向 效果时,选择韧性高的材料。





P20 用途材料⇒P30 用途材料

异常碎屑

生严重的缺口时,可降低切 材料。请参照下面的例子。

由于发热而在刀刃上产 削速度,或者使用耐高温的





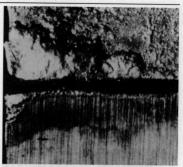


P10 用途材料⇒M10 用途材料

积屑瘤的剥离

很多场合下,在前面(或 后面)去除积屑瘤时,会发生 切削刃被剥离的现象。这种情况下要选择大的前角,或者提 高切削速度。

如果以上措施不见效,可 选择钻含量较高的材料。还 有,在提高切削速度的情况下 可选择以碳化钛为主要成分的 砌瓷合金系列的材料。最后对 各种方法进行比较后再选定







P20 用途材料⇒M30 用途材料 选择大的前角

例:

塑性变形

对于切削中由于高热而 产生的刀刃塑性变形,可选 择钴含量低的、高温时强度 高的材料。







ASI.

P30 用途材料⇒P20 用途材料

成片剥离

由于切削中的振动,工件材料产生弹性变形,在前面出现剥离现象,此时可选择钴含量高的、韧性好的材料。







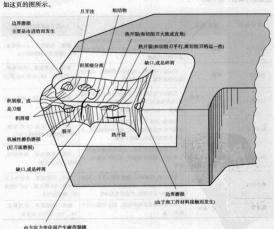


K10 用途材料⇒K20 用途材料

各种损伤的相互关系

120 页到 128 页中描述了 各种切削刃的损伤。这些损 伤只发生一种的时候相当少, 几乎常常是互相关联而同时 发生。把它们综合起来,正

(常发生在接近切削刃的部分,大致与切削刃平行)



与损伤有关联的特性及其组成

前面已经介绍了各种损伤,现在对各种损伤发生的 机理、与损伤有关联的硬质 合金刀片的特性以及它们的 组成进行概括,见下表。

损伤分类	損伤形态	机理	与之有关的特性及组成
擦伤磨损	磨損	在摩擦热比较少的时候,由工件材料中的硬 质颗粒或是从硬质合金上落下的微小颗粒引起 更小颗粒的脱落	硬度,压缩强度,Co的含量, WC(碳化物)颗粒的大小
热磨損	磨損	在高温下使用时,或是由于摩擦热,合金的结合强度变低,促进了磨损	硬度,压缩强度,热传导率, Co 的含量,TiC 以及 TaC 的含量
积屑瘤	磨损, 月牙洼, 小的碎裂	在高压下进行摩擦,工件材料和刀具局部附着,当其强度高于合金的结合强度时,发生细微的脱落,由此产生磨损和碎裂	硬度,压缩强度,韧性,Co的含量
粘结扩散	月牙洼	在高温、高压下,刀具和工件材料接触时,或 者是产生大量的摩擦热时,由于粘结和扩散,合 金发生变质而劣化,加快了磨损	TiC、TaC 以及 Co 的含量, WC (碳化物) 颗粒的大小
塑性变形		由于高温使强度变低,或是受到弹性极限以 上的力时,使粘结层变形,然后产生缺口、开 裂等	硬度,压缩强度,弹性极限, 韧性、Co的含量
缺口裂缝	开裂,崩坏,崩刃	内部变形,机械冲击,塑性变形,由于反复的 应力变化发生疲劳,或是超过临界强度时在局 部发生崩坏或是开裂,严重时成为破坏	韧性, 拉伸强度, 承受冲击力 的特性, Co 的含量, WC (碳化 物) 颗粒的大小
热开裂	开裂, 崩坏	由于热冲击或是局部加热,发生开裂以至于破坏	韧性,热膨胀率,热传导率, TiC、TaC 以及 Co 的含量

加工中发生的故障及解决



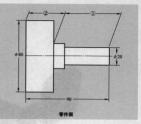
例 1 仿形车床上所用车刀的断屑槽

工件材料: S55C (HS35) 加工机械, 信形车床

工 具: E22L—44 (TNUB432 TX10D) 各 件.

ж II:

加工部位条件	0	2
转速	1200r/min	600r/min
切削速度	75m/min	150m/min
进给量	0.34mm/r	0.17mm/r
背吃刀量	5mm	5mm



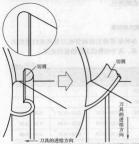
●结果

作业中,在加工尺寸②时切屑缠住刀 具,发生了刀片缺损。改变刀片断屑槽之 后,避免了刀片的缺损,自动化切削也变 成可能。

●总结

影响切屑成为卷形的部分,是剪断面和切削刃接触面放的三角形区域(如阳 所示的斜线部分),主要问题是这个区域存在的能量是否足以使切屑成为卷形。从纵向进始接到付值,进沿者刀刃的直角方向流动。这时前角的减少量非常小,但由于只由断屑槽的肩来提供的使切屑变形的能量大减。这十位,以至于缠绕到刀具破工件上。这种情况下就需要对变形部分进行能量的补充,也就是说,如何高效率地使用断屑槽的肩来获得变形能成为必须解半种问题。

通常使用的刀片断屑槽



▲ 使用通常的刀片断屑槽时的切削方向和切屑的流向



▲使用通常的刀片断屑槽时产生的切屑



▲使用改良后的刀片断屑槽时切屑的流向



▲改良后的刀片断屑槽和产生的切屑

133 页右图所示是使用不同于一般的断 屑槽来获得变形能的例子。

下面的表中给出了市面上所提供断屑

槽的适用范围。改良型断屑槽的适用范围如 右图所示。

▼刀片断層構洗完的士致标准

表中所列为用 TAC 车刀的 E 型来加工 SCM-440,切削速度为 100m/min 时,对应于

各种断屑槽形状的背吃刀量和进给量的关系。表中的数值为进给量的范围。

\	背吃刀量		1	I and a second			(单位:m
新屑槽 代号		0.5	1.0	2.0	3.0	4.0	5.0
	A	0.075以上	0.15 ~ 0.30	0.15 ~ 0.25	1	The Name	
P	В	0.15以上	0.20 ~ 0.30	0.20 ~ 0.30	1	/	A
級刀片	С			0.20 ~ 0.34	0.20 ~ 0.32	0.20 ~ 0.32	0.20 ~ 0.32
	D		11. 11/1	100	0.25 ~ 0.70	0.25 ~ 0.64	0.25 ~ 0.52
	E	3.8	1. () . V	P. Fin	0.30 ~ 0.70	0.30 ~ 0.65	0.30 ~ 0.60
ひ 級 刀 片	F	Manifest Mark	0.15 ~ 0.30	0.10 ~ 0.25	0.15 ~ 0.20	1.	以前常祖田 城
	G		0.20 ~ 0.70	0.25 ~ 0.52	0.20 ~ 0.40	0.20 ~ 0.33	0.20 ~ 0.29
	н		0.25 ~ 0.84	0.25 ~ 0.63	0.25 ~ 0.52	0.25 ~ 0.45	0.25 ~ 0.40



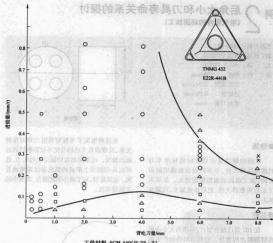
P级刀片断屑槽的尺寸

(单位			(单位:mm)
断屑槽代号	W	a/(°)	R
A	1.2	14	0.4
В	1.5	14	0.5
C	2.0	14	1.0
D	2.5	10	2.0
E	3.0	10	2.0



U级刀片斯層槽的尺寸

			(单位:mm	
断屑槽代号	W	1	R	
F	1.2	0.10	1.8	
G	1.8	0.15	2.8	
н	2.3	0.20	3.4	



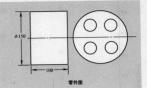
工件材料:SCM-440(Hs27 ± 2) 切削条件: ==70m/min =0.04 - 0.84mm/r d=0.2 - 8.0mm ○ 良好的过屑 □ 良好的选续切屑 △ 不稳定的切屑 △ 不稳定的切屑 ▲ 改良型簡素槽的适用态图

后角大小和刀具寿命关系的探讨 (电气零件的端面加工)

丁件材料· ADC-4F 加工机械: 自制专用机床 且· 39-3 (TH10) T 件, 铁速 570r/min

切削速度 270m/min 0.15mm/r 讲给量

背吃刀量 3mm



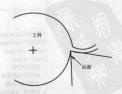
●结里

以前的做法是在切削时将标准车刀 的前角取得大些,不多时就会发现切削刃 变铈,加工面的表面粗糙度增大。如果不 仅是前角取得大些,把后角也加大,问题就 解冲了.

●总结

在 102 页已经介绍过,前角的大小会影 响切削阻力的变化,它对切削热的产生也 有影响。当前角变大时切削热减少,变小时 切削热增加。像本例中铝的铸造物等特别容 易受到切削热的影响,在这种情况下,为了 不至于产生积屑瘤和发生粘结,可以洗择非 常快的切削速度,或者增大前角和后角.这 样就可以使发热和粘结等现象发生的机率 大大减少。

在这种情况下考察切削阻力和前角的 关系, 发现前角大小的变化不仅影响切屑的 流出情况,还影响加在切削刃上的压力,这 可以从切削刃上形成的黑色条纹清楚地看 到。也就是说,对于减小切削阳力,太例中的 方法很有效。



▲车刀的后面和工件材料接触

后角为0°,前角为0°



▲产生了积屑瘤的切削刃和切屑



▲切屑很厚,对切削刃产生很大的压力

后角大, 前角大

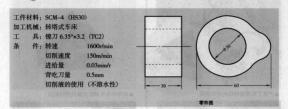


▲前角和后角取较大值时的切削刃



▲切屑很薄,切削刃受到的压力也较小

例 3 刀尖圆弧半径和加工面精度的提高 (机械零件的内径精加工)



●结果

把刀尖圆弧半径从 R0.4 变到 R1.2, 每把 刀寿命的差别会很大。把刀尖麝得光滑一些, 再加大刀尖部分的后角,上述现象就消失了。

●总结

一般来说,要提高加工面精度的方法是; 提高切削速度;减小进给量;使用切削液 (油性);在不产生振纹的范围内增大刀尖半 径等。总要发生的问题是在每次进给的宽度



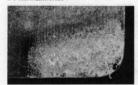
▲正在加工如图所示零件的内径

连接部分会产生毛刺。特别是用手工研磨刀 尖后,看上去很光滑,但实际上是多角形,或者存在偏心。由于刀尖处有结合点或是多 角形的角,切削刃就容易发生崩刃,加工表 面的毛刺就特别多。

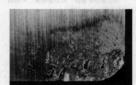
希望得到表面粗糙度较小的加工面时,选 择适当的刀尖圆弧半径固然很重要,但使用机 床研磨刀尘伸其呈圆滑状态更为重要。



▲本次加工使用的刀具



▲好的刀尖圆弧半径



▲差的刀尖圆弧半径



▲用手工研磨时容易在刀尖圆弧半径上形成角的例子

例 4 切削刃的缺损和切削刃的珩磨

工件材料: S20C(HS20)

加工机械: 改造车床

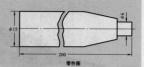
工 具: E22R-33(TNPR331)X407

条 件: 转速

转速 2200r/min 切削速度 100m/min

进给量 0.15~0.2mm/r(油压)

背吃刀量 4mm(max)



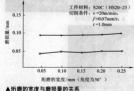
●结果

刀尖部分有缺损,寿命会缩短。对切削 刃进行珩磨,寿命会增长。

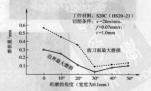
●总结

一般来说,切削钢材时就要进行切削刃 的珩靡,这个排施可以防止切削刃的碎裂以 及在加工中切削刃钻上附着物,或是由于切 削中的振动而产生崩刃、缺口。珩磨的宽度 大约为进给量的 0.5-0.8 倍。

在本例中珩磨的效果相当明显。

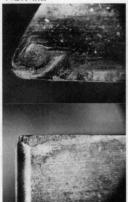


■巩層的免疫习磨损重的大系



▲珩磨的角度与磨损量的关系

不进行珩磨

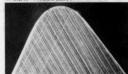


▲如果不进行珩磨,不仅刀片的磨损量大,而且 由于发生崩刃会导致加工面的质量变差

进行珩磨



▲珩磨后刀片的磨损量变小



▲对切削刃进行珩磨的例子

例 与 切削液的效果 (汽车零件的外周切削)

工件材料: SS41 (HS20)

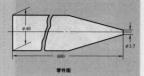
加工机械: 自动车床

工 具: E21R-33 TNPR 331 (TC2)

条 件: 转速 950r/min

切削速度 120m/min 进给量 0.15mm/r

进给量 0.15mm 背吃刀量 1.5mm



●结果

一般加工了30个零件后切削刃就发生了 崩刃,加工面出现毛刺。如果使用切削液, 刀具的寿命可延长到能加工80个零件左右。

●总结

切削液不仅有防止工件材料和刀具温度 上升的冷却作用,还有防止工件材料和刀具 后面产生摩擦的润滑作用。这时,切削刃受 这两个作用的影响,其后面不发生磨损和塑 性变形。因此延长了刀具的寿命。

如图所示,如果刀片的材料、切削液的 种类不同,磨损量也有所变化。



仅用刷子将切削液涂在切削刃上时,切削刃 受到损伤并发生执数



切削液给得充分,切削刃几乎不发生磨损, 但在黑皮部分有崩落现象发生

▲采用合金陶瓷墨材料 (TC2) 时切削液的影响

使用油性切削液时的性能 0.8 (S20C 车削试验) 0.7 v=100m/min, f=0.21mm/r, t=1.5mm N11R-44 SNP-432 0.5 折磨→25°, 常0.1mm 后刀面磨损宽度VB 0.4 0.3 TXIO TX10 X407 0.2 X407 0.2 0.1 10 50 tu T.Bt @/min 50 5 10 20 60 加工时间/min 使用水溶性切削液时的性能 0.8 (S20C 车削试验) TX20 0.7 v=100m/min, f=0.21mm/r, t=1.5mm N11R-44 SNP-432 0.6 0.5 折断→25°。 常0.1mm 后刀面磨损宽度VBm TXIO 0.4 0.5 TCI 0.3 X407 TCI 0.3 /mm 0.2 TX10 TX10 0.1 X407 TUIO 50 60 10 加工B扩阿/min 10 20 60

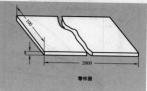
加工B計画/min

薄板切削时发生变形的对策

工件材料: S15C (HS20) 加工机械:龙门(侧式) 铣床 T. 具: PD1006R (X407) 件. 转速 315r/min

切削速度 150m/min 进给量 0.2mm/r

背吃刀量 1mm



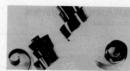
●结里

通常是使用 P10 刀片, 但是由于切削热 会发生变形,最后只好重新加工。后来使用 装 X407 刀片的 PD1006R, 其发热量减少 就没有必要重新加工了。

●总结

切削中产生的热量有60%~70%流向切 屑. 20%~30%流向切削刃. 剩下的流向工件 材料 (这些热量比较少,有时流向空中)。要 是流向切削刃的热量多,即由于切削刃磨损 切削阻力增加, 因此再有热量产生时, 切削 刃整体的温度上升, 工件材料和切削刃之间 的摩擦力变大,工件材料就会受到高温的影 响。薄板就是因为这样的热而产生变形。要 使用能经受得住温度上升的材料, 如含有大 量碳化钛的刀片,同时还要考虑如何使切屑

的排出性能更好。



月P10 刀片加工时的切屑



▲用 X407 刀片加工时的切屑

例 7 加工硬化材料时铣刀齿数的选定 (模具钢切削)

工件材料: SKD11 (HS30)
加工机械: 立式铣床
工 具: 铣刀 4108R (TX25)
条 件: 转速 130/min
切削速度 80m/min
进给量 0.2mm/r
背吃刀量 3mm

●结果

使用8齿的铣刀时,切屑附在切削刃上 发生缠绕而引起切削刃缺损。改用6齿的铣 刀后情况就变得非常理想。

●总结

工件材料的温度上升是由于每个划削刃 所产生热量的积蓄。也就是说,使热量积蓄 每少一些的方法是只用一条切削刃来切削。 但是这样的话效率会很低。综合考虑工件的 形状、切削面积以及切削条件,在增加切削 刃数而又使热量的积蓄不至于影响加工的条 件下,发现为6齿时最强想。



▲使用8齿的铣刀时切削刃出现缺损,发生切屑缠绕现



▲使用6齿的铁刀时切屑缠绕现象不再发生

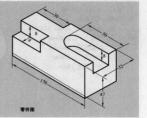
工件材料: SK7 (HS28)

加工机械: 夹具铣床 工 具: 大螺旋角 (\$\phi 16mm) 立铣刀

条 件: 切削速度 60m/min

进给量 0.05mm/r

背吃刀量 4mm



an arran language

▲使用的立铣刀 (大螺旋角, φ16mm)



▲如果切屑槽小, 立铣刀会破损

●结果

用硬原合金立铣刀来切削钢材相当困难。 因为切削中铣刀常会发生破损。究其原因, 主要是切削中发生了接动和切屑的瘫痪。对 这种具有大螺旋角的立铣刀有必要进行珩磨, 以防止上述现象的发生。进行珩磨后,切削 的效果非常理想。

●总结

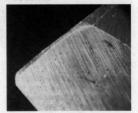
用立使刀进行沟槽加工或挤压式加工时 发生破损的原因往往是由于切屑的堵塞。即 切屑槽和切屑的流出方向不对应。所以有必 要使切削刀取倾斜方向。这样,流出性得到 了改善。但随之发生的问题是如此形状的切 削刃容易产生缺口。为保护切削刃,就要进 行而愈。



▲由于对切削刃进行了珩磨,改善了切屑的排出性能



▲经讨珩摩的切削刃



▲外周部分切削刃的珩磨 (离端刃 0.03~0.05mm)

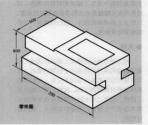
例 O 用面铣刀得到 6S 以下的表面粗糙度

工件材料: FC25 (HS30)

加工机械:龙门(刨式)铣床 工具:微型铣刀 TH10

条 件: 转速 130r/min 切削速度 80m/min 进给量 0.1mm/r

背吃刀量 0.5mm

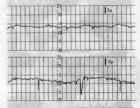


●结果

通常的做法是在 full back 切削刀上的正面切削刃上加工出平面 (plat land),但由于它已装夹在机床上,要加工到 0.01mm 以下相当困难。然而如果使用微型铣刀,只要对其副后面进行研削,装配时的不平度会被吸收,切削刃线会形成理想的排列状态。从而提高加工面的精度。而且装配比较简单,可以明显描高效率。

●总结

为提高加工面的精度,在正面加工出平面是一般的做法,但由于装配时配合不好会 发生不平整和倾斜等问题,在研磨时不能保 证一定能达到精度要求。而使用前端有圆角 的微型铣刀,就能够提高加工精度了。



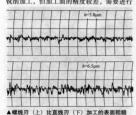
▲微型铣刀加工面 (上) 的表面粗糙度比较小, 而使用平面时 (下) 有一个切削刃会周期性地破坏其平级性

例 1 侧面铣削加工场合切削刃的螺线 (锅材外形加工)

工件材料: 杜拉铝 加工机械: 超高速立式仿形铣床 工 具: 两把 \$80mm 立铣刀 (旋角为 15°, 径向为 0) 条 件: 转速 3200/min 切削速度 800m/min 进给量 0.05mm/r 肯吃刀量 1.5mm 切削宽度 150mm 切削离度 使用 侧面铣削加工

●结果

通常的做法是用直刃立铣刀来进行侧面 铣削加工。但加工面的精度较差。需要进行



▲螺线刃(上)比直线刃(下)加工的表面租糧 度小

第二次切削加工。现在使用有 15° 螺线的立 铣刀就解决了问题。

●总结

切削刃为直刃时,切削中的振动会直接 影响切削面。切削刃为直刃时的实际前角比



▲直线刃时,后面上切屑大量附着

斜刃时要小,故加工面的精度总是不理想。 现在为减少发热,采取的措施是斜刃和切削 液(雾状)并用。

例 11 用铰刀加工孔时产生弯曲的对策

工件材料: FC30 (HS35)

加丁机械,专用机床

T 具: φ6×190×MT1 (微合金)

件. 转速

1050r/min 切削速度 20m/min 讲给量 0.3mm/r

铰刀的加工余量 1mm

切削減 使田

▲整体型较刀

●结果

一般是使用钎焊的铰刀、大约加工了50 个孔后用定规检查。发现由于预制孔的加工 余量有变化,导致加工后的孔产生弯曲。 0.03mm/50mm 的棒形定规无法通过。改用刚性 好的整体型铰刀后, 这个问题就解决了。

●总结

在制造小直径的铰刀时, 由于是钎焊, 刀杆在一定程度上的软化无法避免, 特别是 在讲行加丁余量比较大的加丁时, 因为刀杆 变软而常常只是沿着预制孔滚动, 无法正常 切削, 所以在这种情况下应该使用刚性好的 整体型铰刀。



▲使用整体型铰刀时产生的切屑

工件材料: S55C (HS20)

加丁机械, 专用机床

T 具: ゆ13×280×MT2 (微合金)

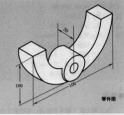
条

件: 转速 370r/min

切削速度 15m/min

进给量 0.27mm/r

加工余量 1.0~0.8mm→0.5mm 以下



●结果(表現本をおりません)は

通常用钻头开了预制孔,再用空心钻加工,然后进行技制。为了提高生产效率,计如在钻头加工后,使用较刀来进行精加工。然而使用钎焊收刀很难得到需要的加工精度,尺寸的公差范围也不稳定。此时可以减小留给较刀的加工余量到 0.5mm 以下,孔的尺寸或可成功塊限射在容许公差的范围内。

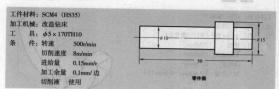
●总结

硬质合金铰刀的加工效果可以说取决于 预制孔的状态,这么说一点也不过分。如果 在加工预制孔时切削刃上有很多附着物,不 可能得到预定的尺寸。所以对预制孔的要求 是阁下的加工余量要小,而且尺寸的误差也 要小 (为达到这些要求,可以使用硬质合金 钻头)。还有,此时可使用导向套筒,刀刃抖 动 0.01mm,加工余量为 0.3mm,约加工 900 个孔后再对刀具进行研磨。



▲由于存在附着物而变得粗糙的加工面

例 13 铰刀切削刃的精度和加工面的表面粗糙度



●结果

加工面上留下很多条痕迹,在性能上也 很不均匀。对铰刀进行仔细的研磨后,加工 面的质量就会提高。



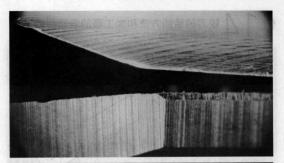
▲使用切入部分有缺口的铰刀加工后的加工面

●总结

减小硬质合金铵刀的加工余量,似乎问 题可以解决了。但随后发现刀刃上有附着物, 加工好的零件即低有不良品。在仔细检查 后,发现铵刀的切人部分有缺口。对此采取 相应措施 (即对较刀进行仔细的研修),便又 恢复到稳定的状态。



▲为除去切削刃缺口,用硬度在 600HRA 以上的 金刚砂磨料研磨后再进行加工





▲铰刀切入部分有缺口的切削刃

例 14 铰刀的给油方法和加工面的表面粗糙度

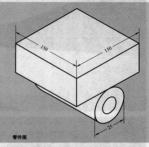
工件材料: FC30 (HS30) 加工机械: 改造机床

T 且, 616×280×MT2 (微合金)

件: 转速 900r/min

切削速度 45m/min 进给量 0.35mm/r

加工余量 1.0mm/两侧 切削液 使用



●结果

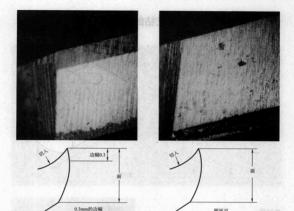
用钻头加工后, 计划只使用铰刀来进行孔 的精加工。加工中发生切屑堵塞现象。最后从 出口侧加润滑油使切屑流出, 解决了这个问题。

●总结

当孔的切削长度为其直径的 10 倍以上 时期保靠现象,这对加工面和尺 特限都有很大的影响,所以有必要采取措 施把切屑强制排出。使用枪管钻是方法之一, 但是会牵涉到设备的问题。最后采用从出口 侧注油的方法等除了问题。



▲由于给油不足而损伤的切削刃



▲通常的接触部分(边幅)为 0.3mm,为了提高加工面的精度,对后面全部进行研磨使其成为圆形面



▲用于深孔精加工的枪管铰刀

圆面刃

例 15 硬质合金麻花钻的修磨 (Ni-Mo 钢的切削)

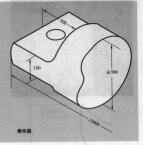
丁件材料. Ni-Mo 钢 加丁机械: 摇臂钻床

且. 620×280×MT2 (微合金)

件·转速 480r/min

切削速度 30m/min

讲给量 0.15mm/r 深度 150mm

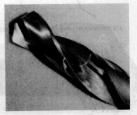


●结果

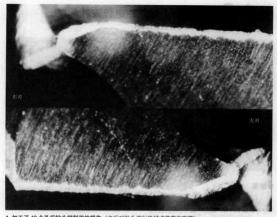
过去都是用 HSS 钻头进行加工, 但是加 工出来的孔径尺寸公差很大,在改用硬质合 金钻头后, 达到了为铰刀加工预制孔的要求。

●总结

在进行这种材料的加工时, 如果不把钻 头的横刃加工到一定程度, 钻头的寿命就会 减半, 所以有必要对钻头进行机械式修磨。



▲使用的麻花钻



▲ 加工了 40 个孔后钻头切削刃的损伤 (之后对钻头进行机械式修磨和珩磨)



▲修磨完成后对切削刃进行珩磨

例 1 6 用硬质合金麻花钻进行深孔加工

丁件材料, SUS27 (HS28)

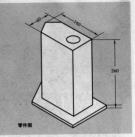
加丁机械, 专用机床

用. 616×450×MT2

件. 转速 600r/min 切削速度 30m/min

讲给量 0.15mm/r

加丁深度 240mm



●结里

过去都是先用 HSS 的长钻头开出孔,再 用空心钻加工两次,最后用铰刀进行精加工。 现在使用前端为整体的硬质合金钻头, 只加 工一次即可进行最后的铰刀精加工。

●总结

由于孔的深度约为 240mm (钻头直径的 15~16倍),是相当深的孔,所以应使用导 向套筒, 钻到 50mm 的深度后, 进行 15mm 深的台阶加工, 这时候加工出来的孔尺寸公 差很大。此时可在 HSS 刀杆的前端钎焊上硬 质合金刀片,对切削刃进行修磨,做出二段 的前角。用这样的整体硬质合金钻头来加丁, 切屑的圆弧半径比以前小, 排出性能好。虽 伙讲给量和以前的相同, 但只进行一次加工 就可使孔的公差达到 0.15mm 以内。



例 17 针对难切削材料的特殊钻头

工件材料:高锰钢 (HS35) 加工机械, 經瞭钻床

且、 610×196×MT3 (微合全)

1/2

件: 转速 160r/min

切削速度 5m/min

进给量 0.07mm/r 加工深度 30mm

切削液 使用

1000

零件图

●结果

过去都是用 HSS 的钻头来加工,但是加 工起来非常困难,而且合格率非常低。现在 可以用在 HSS 的钻头头部加微合金的 "H" 刃的钻头、如图所示。

●总结

在对这种材料进行加工时,如果切削途 中停顿一下,材料就会因为切削热而硬化。 再在刚才停顿的地方继续钻削时,切削刃就 在已被硬化的表面打滑,不能承受进给力 而发生缺损。

要解决这个问题就必须尽可能地把切削 刃磨得锋利,还要让切屑的弯曲半径更小,所 以把切削刃设计成特殊的形状("H"钻头)。为了减弱钻头前端的抖动。要同时使用导向套筒。



▲加微合金的 "H" 刃的钻头

例 18 枪管钻的使用实例 (汽车零件的斜孔加工)

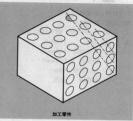
工件材料: SCM4 (HS35) 加工机械: 枪管钻专用机床

エ 具: φ6×350×19.05 (C2F)

条 件: 转速 4200r/min

切削速度 80m/min 进给量 0.05mm/r

切削深度 50~100mm



●结果

过去都是用 HSS 麻花钻来进行钻孔加工 的,在使用枪管钻后,孔的精度提高,钻头 的寿命延长,达到了削减费用的效果。



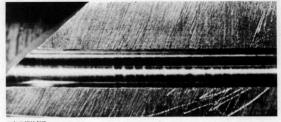
▲枪管钻专用机床

●总结

要想有效地使用枪管钻,必须使油压和油量保持一定的关系。特别是如果油压过低,切屑就会滯留在管道里,成为造成刀具损坏的原因,必须注意这一点。



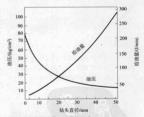
▲用于斜孔加工的导向套筒



▲加工好的斜孔



▲用枪管钻切削后生成的切屑



▲钻头直径和给油量、油压的关系 ▼对应于加工孔直径的给油量

加工孔径 /mm	切削油量 /(Umin)						
	孔深 /mm	150	300	450	600	1000	1300
4.8~6.3	20	7.6	11.5	11.5	11.5	11.5	11.5
6.3 ~ 9.5		15	15	19	23	23	23
9.5 ~ 12.7	300	19	23	30	38	42	42
12.7 ~ 19.0		27	30	38	49	64	64
19.0 ~ 25.4	: 1	46	57	76	115	115	115